

*Mykolas Janinauskas*

Prof. V. ČEPINSKIS

# FIZIKOS PASKAITOS

II skyrius

SKYSČIAI ir DUJOS

(HIDRODINAMIKA ir AERODINAMIKA)



## II. Skysčiai ir Dujos.

### 1. Bendra charakteristika kietų, skystų ir dujų kūnų.

Veikiančios fizinių kūnų jėgos arba sujudina kūną, arba padaro jo fizinio stovio atmainą. Šita atmaina pirmiausia reiškiasi kūno tūrio ir formos, arba pavidalo, kitėjimu, vadinasi, kūno deformacija. Kiekviena deformacija būna priežastimi didesnio arba mažesnio vidutinio kūno įtempimo, kuris yra ne kas kita, kaip apsimušimas vidutinių kūno jėgų, veikiančių tarp jo dalelių, arba molekulių. Mes kalbame apie elastingas kūno jėgas, arba apie kūno elastingumą, turėdami omeny vidutinį deformuojamo kūno įtempimą. Nustojus veikti išorinėms deformuojančioms jėgoms, elastingos kūno jėgos stengiasi atitaisyti pirmąją jo formą ir pirmąją tūrį. Jeigu kūnas tuojau, nustojus veikti išorinėms jėgoms, atitaiso savo pirmąją formą ir tūrį, tai tokį kūną mes vadiname tobulai elastingu. Jeigu nustojus veikti išorinėms jėgoms kūnas išlaiko suteiktą jam formą, tai tokį kūną mes vadiname tobulai plastingu. Tikrenybėje nėra nei tobulai elastingo, nei tobulai plastingo kūno. Kiekvienas elastingas kūnas turi šiek tiek plastingumo, lygiai kaip ir daugumai plastinių kūnų reikia pripažinti šiek tiek elastingumo.

Fiziniai kūnai būna įvairių įvairiausių stovių, bet paprastame gyvenime dažniausiai mums tenka turėti darbo su trimis, vadinamaisiais pagrindiniais, fizinkiniais kūnų stoviais: kietu, skystu ir dujų.

Norint pakeisti kieto kūno tūrį arba formą, reikalinga didelė pastanga. Mažos jėgos pakanka, kad pakeistum skysto kūno formą, kitaip sakant, kad pastūmėtum vienus skysto kūno sluoksnius kitų atžvilgiu. Skysti kūnai teka, vadinasi, pasiduoda mažiausiai išorinei jėgai. Tobulais skysčiais mes vadiname tokius, kurie pasiduoda kiekvienai išorinei jėgai. Bet ir skystiesiems kūnams reikia didelės pastangos, kad pakeistum šiek tiek jų tūrį. Taigi paprastomis aplinkybėmis kieti kūnai pasižymi tam tikra savo forma ir tam tikru tūriu. Skysti kūnai paprastomis aplinkybėmis pasižymi tam tikru tūriu, bet neturi savo formos, kaip tai matyti iš to, kad tam tikras vandens tūris be jokių sunkenybių gali laikytis įvairiausių formų induose.

Dujos, kaip štai oras, lygiai kaip ir skysčiai, neturi savo formos, bet jos pasiduoda mažiausiai jėgai, kuri stengiasi pakeisti jų tūrį. Maža to, dujų negalima išlaikyti atidaramame inde, nes jos visuomet stengiasi užimti kuo didžiausį tūrį. Taigi dujos neturi nei savo formos, nei savo tūrio. Kadangi lengva suspausti dujas arba sumažinti jų tūrį, tai dažnai dujos vadinamos gniužiais skysčiais, o tikrieji skysčiai — negniužiais skysčiais.

Kietų kūnų forma pareina nuo jų vidutinių jėgų, veikiančių tarp jų molekulių ir, palyginti, labai maža dalimi pareina nuo išorinių jėgų. Jeigu kietas kūnas turi kokią nors taisyklingą formą, tai mes jį vadiname kristolu. Būna ir taip, kad kūnas iš oro nerodo jokios taisyklingos formos, bet skaldosi į taisyklingos formos gabalėlius, į didesnius arba mažesnius kristolus. Tokie kūnai vadinasi kristoliniais kūnais. Jų kristoliška forma, kaip jau pasakyta, pirmiausia pareina nuo jėgų, veikiančių tarp jų molekulių, ir net nuo vidutinių molekulių jėgų, būtent, nuo jėgų, veikiančių tarp atomų.

Tokie kūnai, kurie ir iš oro neturi taisyklingos formos ir kurie skaldomi su bira į netaisyklingos formos gabalėlius, vadinasi amorfiniai kūnai. Kristolinių kūnų pavyzdžiai: akmens druska, kalnų kristolas, ledas ir t.t., iš oro jų forma gali būti labai chaotiška, bet skaldomi jie subirės į kristolus tam tikros formos, kaip antai: akmens druska į šeštinius (kūbelius), ledas į heksagonišką (šešiasiaurę) prizmas



su piramidomis ant galų. Mokslas apie įvairias taisyklingas kietų kūnų formas vadinasi kristalografija.

Amorfinis gi kūnas, kaip antai stiklas, gali net ir turėti iš oro taisyklingą formą, pavyzdžiui, šeštainio arba kokią nors kitą formą. Bet skaldomas toks amorfinis kūnas visuomet subirės į įvairių įvairiausių chaotiškų formų trupinėlius.

Jeigu kieto kūno savybės, arba fizinės ypatybės, nepareina nuo linkmės, tai tokie kūnai vadinasi izotropiniai. Pavyzdys: stiklas paprastomis aplinkybėmis. Stiklo stiprumas, jo elastingumas, jo šviesos laužymas ir t.t. bus tie patys, ar mes bandysime stiklą šitais atžvilgiais išilgai, skersai ar kita kuria linkme. Bet yra kūnų, kurių fizinės savybės pareina nuo linkmės, kuria mes tą savybę bandysime. Tokie kūnai vadinasi anizotropiniai. Pavyzdys: medis, kuris yra pluoštinės struktūros ir kurio stiprumas išilgai pluoštų ir skersai pluoštų nevienodas. Dar charakteringesnį pavyzdį duoda kristalai. Jų stiprumas, elastingumas, o ypatingai elektros ir optikos savybės būna nevienodos; išilgai, sakysime, jų didžiausios simetrijos ašies ir skersai. Kalbėdami apie izotropinius ir apie anizotropinius kūnus, mes ir turime pirmiausia omeny jų elektrooptines savybes, tų savybių pareinamumą nuo linkmės.

Iš to fakto, kad paprastomis aplinkybėmis skysčiai neturi savo formos, išeina, kad jėgos, veikiančios tarp skystų kūnų molekulių, yra žymiai silpnesnės negu jėgos, veikiančios tarp kietų kūnų molekulių. Paprastomis aplinkybėmis skystų kūnų forma pareina ne tiek nuo jų vidujinių jėgų, kiek nuo išorinių jėgų, ir pirmiausia nuo tos jėgos, kurios įtaikoje yra visi be išimties fiziniai kūnai ant žemės, būtent, žemės traukios jėgos, arba svorio. Bet vidujinės skystų kūnų jėgos vis dėlto yra šio tokio didumo — tas jėgas mes vadiname kohezijos jėgomis, ir jos turi apsirinkti tam tikrą skysto kūno formą, jeigu išvaduotum skystą kūną nuo išorinių jėgų įtakos ir pirmiausia palikuotum jį nuo veikimo svorio jėgos. Pavyzdžiui, mažos vandens masės visuomet įgyja rutuliukų (lašų) formą, taip pat ir gyvasis sidabras, jei jo labai nedaug, įgyja rutulio formą. Vadinasi, mažėjant svorio jėgai, vidujinės jėgos veikia nesuvaržytos ir tuoju suteikia vandeniui, gyvajam sidabru ir kitiems skysčiams rutulio formą. Dar ryškiau galima demonstruoti šitas vidujinių skysto kūno jėgų veikimas tokiu bandymu, kurs vadinasi «Plateau bandymas», nes prancūzas Plateau pirmutinis jį padarė.

Reikia pagaminti mišinys iš vandens ir spirito keturkampiam didesniame stiklo inde, tokio palyginamojo svorio, kaip Provanso aliejaus palyginamasai svoris, kas lengva padaryti, nes Provanso aliejus yra lengvesnis už vandenį ir sunkesnis už spiritą. Kaip mes vėliau pamatysime, Provanso aliejus, įleistas į tokį vandenį ir spirito mišinį, visiškai nustoja svorio (Archimedo dėsnis). Todel pilant Provanso aliejų į šitą mišinį, didesniame inde galima gauti gražus didelį aliejaus rutulys. Vadinasi, būdamas savo vidujinių jėgų įtaikoje, skystas aliejus tuoju įgyja rutulio formą. Panašiomis aplinkybėmis taip pat elgiasi ir visi kiti skysčiai, būtent, visi skysčiai, atpalaiduoti nuo išorinių jėgų veikimo, įgyja rutulio formą, kuri pasižymi tuo, kad, tūriui esant tam tikro didumo, jį turi minimalią paviršių.

Antra vertus, ir kietieji kūnai galingų išorinių jėgų įtaikoje darosi panašūs į skysčius, ima net tekėti, kaip antai švino cilindris, įdėtas į plieno cilindrą su skykle ir smarkiai spaudžiamas. Iš plieno cilindro skylės teka švino srovė. Milžiniškas kietų kūnų tekėjimo pavyzdys yra gletčeriai, ledo upės, kurios susidaro ant augštų kalnų ir kurios taip pat teka nuo kalnų žemyn, kaip skystas vanduo, tiksliai žymiai lėčiau. Taigi, tarp kietų kūnų ir skystų kūnų nėra griežtos ribos. Labai greitai vandens srovė gali perpjauti akmenį, lygiai kaip ir smarkiai sukamas vanduo būna visiškai panašus į kietą kūną. Žodžiu sakant, gamtoje tarp kietų ir skystų kūnų yra visa eilė pereinamųjų stovių. Paprasčiausias tokio pereinamojo stovio pavyzdys tai biralai: smėlys, grūdai ir t. t. Biralai susideda iš kietų dalelių, bet jie daug lengviau pasiduoda išorinei jėgai negu dideli kieti kūnai ir, nelyginant kaip skysčiai, gali tekėti. Smėlys teka nuo stataus kalno kaip vanduo, bet sustoja ant nuožulnios plokštės. Ant tokios plokštės svorio jėga negali pergalėti trynimo jėgos tarp smėlio dalelių. Jeigu smėlį sušlapinsim, tai jis tekės ir nuo nuožulnios plokštės.



nes dabar trynimo jėga tarp jo dalelių bus žymiai mažesnė. Tobuluose skysčiuose toji trynimo jėga yra lygi nuliui; realiuose skysčiuose ta jėga būna didesnė arba mažesnė, ir mes tada kalbame apie skysčių klampumą. Vadinas, kad imtų tekėti realūs skysčiai, pavyzdžiui vanduo, išorinė jėga turi pasiekti tam tikro didumo, nors ji gali būti ir labai maža. Vanduo yra klampokas ir todėl jis teka mažos jėgos įtakoje, bet glicerino arba medaus klampumas, kitaip sakant, trynimo jėgos tarp jų dalelių, žymiai didesnis už vandens klampumą ir todėl iš vienos pusės glicerinas arba medus reikalingi didesnės jėgos, kad imtų tekėti, o iš kitos pusės jie greičiau ir sustoja tekėję ant nuožulnios plokštės.

Kadangi paprastomis aplinkybėmis skysčiai nerodo savo formos, vadinas, išorinių jėgų įtakoje įgyja bet kokią formą, tai visi skysčiai yra vadinami tobulai plastingais kūnais.

## 2 §. Kietų kūnų elastingumas, stiprumas ir kietumas.

Praktikos atžvilgiu turi didelės reikšmės kietų kūnų, ypač statomosios medžiagos, stiprumas. Dažniausiai mes kalbame apie stiprumą ištempimo arba suspaudimo atžvilgiu, ir **absolutiniu medžiagos stiprumu** vadiname tą jėgą, kuri reikalinga pertraukti vielai vieno kvadratinio milimetro skerskrodžio, kitaip sakant, pasipriešinimą pertraukimui, išreikštą kilogramais ant vieno kvadratinio milimetro skerskrodžio ploto. Tasai pasipriešinimas visiškai nepareina nuo vielos arba stiebo ilgio ir yra proporcingas skerskrodžio plotui. Pavyzdžiui, švino stiprumas ištempimo atžvilgiu bus 2,1, aukso 27, sidabro 29, platinos 30, vario 40, geležies 61, plieno 80 ir t.t. Vadinas, norint pertraukti švino vielą vieno kvadratinio milimetro skerskrodžio ploto, reikia 2,1 kilogramo, o kad nutrauktum tokio pat ploto plieno vielą, reikia 80 kilogramų. Tasai stiprumas pareina ne tik nuo medžiagos, bet ir nuo jos struktūros. Pavyzdžiui, užgrūdyta plieno vielą yra stipresnė negu atleista. Taip pat medžiagos kaitinimas mažina stiprumą.

Yra kalbama dar apie relatyvų stiprumą, arba apie stiprumą sulenkimo atžvilgiu. Tai bus jėga, išreikšta kilogramais, reikalinga kūnui perlaužti lenkiant. Ta jėga pareina nuo kūno ilgio, jo skerskrodžio ploto, nuo to skersrodžio formos, nuo būdo, kuriuo yra paremtas kūnas, ir pagaliau nuo jėgos veikimo būdo. Čia apsieiškia įdomus faktas, kad tušti balkiai (sijos) ir vamzdžiai pasirodo stipresni negu masingi balkiai ir stiebai.

Sukdami vieną dalį kūno kitos dalies atžvilgiu, arba net ir tempdami tangencialiai (skersai), sakysime, viršutinę kūno dalį, kada žemutinė dalis yra kietai pritraukta prie paramos, mes priverčiame pasistūmėti arba šliaužti vienus sluoksnių kūno daleles kitų atžvilgiu ir susiduriame su tam tikru elastingu kūno jėgų pasipriešinimu, kuris šiuo atveju vadinasi kūno stiprumas sukančiam, t. y., sukimo atžvilgiu, arba, paprastai, — kūno kietumas. Dažnai kūno kietumu esti vadinamas pasipriešinimas įsiskverbimui, bet ir čia, sakysime, vyrdami vinį į kūną arba kirpdami kūną žirklėmis, mes turime dalyką su pasistūmimu vieno kūno dalelių sluogsnio kito kūno atžvilgiu.

Apie mineralų kietumą mes dažnai sprendžiame iš lengvumo arba sunkumo, kuriuo vienas kietas kūnas gali įdrėksti kito kieto kūno paviršių. Tam reikalui yra vartojama vadinamoji kietumo skala, kurioje kiekvienas tolesnis mineralas yra kietesnis už pirma jo einantį ir kur kietumas pažymėtas sauališkai paimtais iš eilės skaitmenimis. Štai šita skala: 1 — talkas, 2 — gipsas (mielas), 3 — kalkių špatas, 4 — lydimo špatas, 5 — apatitas, 6 — lauko špatas, 7 — putnagas (kvarcas), 8 — topazas, 9 — korundas ir 10 — diemantas. Minkščiausias iš tų kūnų yra talkas, o kietiausias — diemantas. Jeigu prieš pertraukiamas arba sulaužomas kūnas deformuojasi, tai toks kūnas vadinasi ištempiamas, lankstus, kalus, arba kalamas (lengvas kalti). Jeigu kūnai sulūžta arba subira neįdeformuodami, tai tokie kūnai vadinasi trapūs. Dažniausiai kieti būna trapūs, o minkšti — lankstūs.



Praktikos atžvilgiu ne tiek svarbu nustatyti absoliutinis kūno stiprumas, kiek kūno elastingumo ribos. Mes jau kalbėjome apie tai, kad veikiant kūną išorinėms jėgoms, jame susidaro ypatingas įtempimo stovis, kurį mes vadiname kūno elastingumu, arba kūno elastingomis jėgomis, kurios didumo atžvilgiu tam tikrose ribose yra proporcingos išorinėms deformuojančioms jėgoms ir kiekvienu momentu stengiasi atstatyti pirmąją kūno formą. Paprasčiausias atvejis elastingumo jėgų apsireiškimo bus tada, kada, priveržę sraigtiniais spaustuvais vieną galą metalinės vielos, mes tempime ją, kabindami prie kito galo pąsvarus. Tokius elastingumo jėgų bandymus darė XVII-jo šimtmečio pabaigoje Robertas Hook'as ir nustatė dėsnį, kuris lotyniškai skamba šitaip: «*Ut tensio sic vis*»; lietuviškai reiškia: «koks įtempimas — tokia jėga». Įtempimas čia bus juo didesnis, juo labiau bus pailgėjusi viela, o ji pailgės juo labiau — juo didesnė bus tempianti jėga, juo ilgesnė bus paimta viela ir juo mažesnis bus vielos skerskrodžio plotas. Pavyzdžiui, paėmus sidabro vielą vieno metro ilgio ir vieno kvadratinio milimetro skerskrodžio ploto ir prikabinus prie jos galo 1 kilogramo svorį, jos ilgis padidės 0,14 milimetro; paėmus vielą 2 metrų ilgio, pailgės jau 0,28 milimetro. Jeigu mes paimsime sidabro vielą 1 metro ilgio ir 2 kvadratinų milimetrų skerskrodžio ploto, tai, prikabinę prie jos galo 1 kilogramą, ją pailginsime tik 0,07 milimetro. Tarytum dabar jėga 1 kilogramas veikia dvi vielas 1 metro ilgio ir 1 kvadratinio milimetro skerskrodžio ploto. Prikabinus prie sidabrinės vielos 1 metro ilgio ir 1 kvadratinio milimetro skerskrodžio ploto 10 kilogramų, jos ilgis padidės 1,4 milimetro. Taigi, remdamiesi šiais daviniais, mes galime parašyti šitokią lygtį:  $l = k \cdot \frac{L \cdot P}{q}$ . Čionai  $l$  (metrais) reiškia vielos pailgėjimą,  $L$  (metrais) vielos ilgį,  $q$  — vielos skerskrodžio plotą milimetrais,  $P$  — jėgą kilogramais ir  $k$  — tam tikras koeficientas, charakteringas paimtajai vielos medžiagai, kurį pavadinsime elastingumo koeficientu. Šita lygtis tiesiog išeina iš Hook'o dėsnio, bet ji veikia tik tam tikrose įtempimo, arba elastingumo, ribose. Pavyzdžiui, sidabrai šitas dėsnis veikia tik iki 10 kilogramų ir tik neperžengus šito dydžio, sidabro viela grįžta prie savo pirmąsio ilgio, nustojus veikti tempiamčiai jėgai. Elastingumo koeficientas  $k$ , kaip matyti iš viršų paduoto reiškinių, yra ne kas kita, kaip vieneto ilgio pailgėjimas, veikiant vienam kilogramui ant vieneto ploto (1 kv. centimetro). Paprastai tai yra mažas dydis, ir juo mažesnis, juo kūnas yra stipresnis. Todel fizikoje ir praktikoje dažniau vartojamas atvirkščias dydis, būtent:  $\frac{1}{k} = E$ , kuris vadinasi elastingumo mo-

dulis. Pavyzdžiui, sidabrai  $k = \frac{1}{7300}$ , o  $E = 7300$ . Iš paduotojo reiškinių eina, kad  $\frac{P}{q} = \frac{1}{k} \cdot \frac{1}{L} = E \cdot \frac{1}{L}$ . Iš čia  $E = \frac{PL}{ql}$ . Taigi elastingumo modulis bus toji jėga, išreikšta kilogramais ant kvadratinio milimetro ploto, kuri yra reikalinga tiek vielai ištempti, kad ji pailgėtų antra tiek ilgio, kiek buvo paimta. Praktikoje, žinoma, tai neatsiekiama, bet vis dėlto elastingumo modulis reikia taip suprasti. Labai dažnai elastingumo modulis ištempimui vadinasi Young'o modulis, ir tai konstantai duodamas ženklas «Y».

Surasti Young'o modulis įvairiai medžiagai galima tam tikru aparatu, atvaizduotu 1 piešiny. Aparatas susideda iš tvirtų medinių rėmų, kurių viršutinė skersinė yra aprūpinta spaustuvais — priveržti vieloms arba kabliais užkabinti įvairios formos ir įvairios medžiagos stiebams. Prie antrojo stiebo arba vielos galo prikabinatas kablys pąsvarui, užkabinti arba antrasis vielų galas įdedamas į spaustuvus su kabliu ir suspaudžiamas sraigtais, o ant kablio užkabinama medinė lėkštė arba medinė plotmė (t. y. platforma), ant kurios dedami pąsvarai. Išilgai vielos dviejose vietose turi būti ženklai, bruožų arba, dar geriau, užmautų mažųčių grindžių pavidalu. Padėjus ant plotmės tiek svorio, kad viela išsitiestų, katetometro pagalba nustatomas tolymas tarp abiejų ženklų, tikslumo iki šimtinės milimetro dalies. Tuo būdu surandamas pirmąsio ilgis ( $L$ ). Uždėję ant lėkštės svorį  $P$ , mes vėl katetometru nustatome tolymą tarp abiejų ženklų. Iš pirmųjų dviejų ir paskutinių dviejų katetometro atskaitymų mes surasime 1 pailgėjimą. Reikia dar išmatuoti mikrometru vielos



diametras apskaityti skerskrodžio plotui  $q$ , ir tada iš reiškinio  $E = \frac{PL}{ql}$  gausime Young'o modulį.

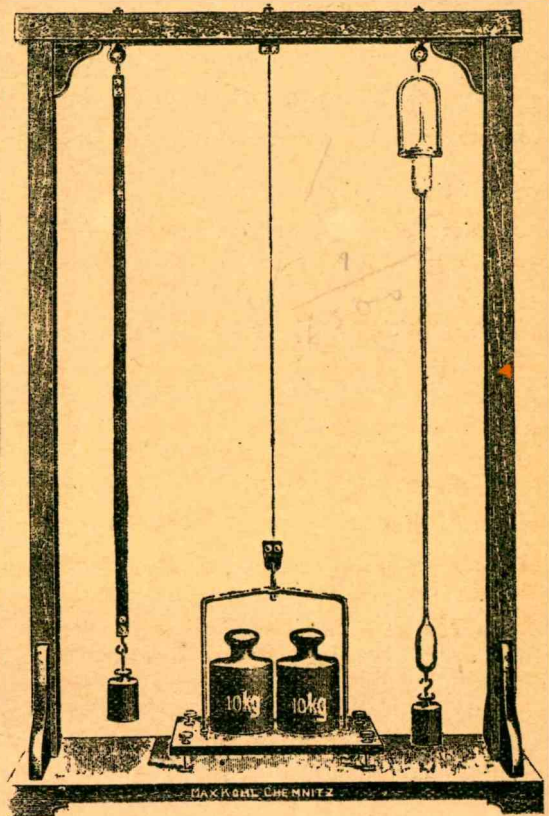
Spaudžiamo kūno sutrumpinimui mes turime tuos pačius santykius, ir stiprumas sutrumpinimo atžvilgiu niekuo nesisiskiria nuo stiprumo ištampymo atžvilgiu. Iš visų kietų kūnų plienas turi didžiausį Young'o modulį, būtent, 21.000 — 22.000 Stiklui Young'o modulis 6.500.

Tempiamas kūnas ilgėja, o jo skerskrodžio plotas mažėja. Plonoms vieloms skerskrodžio ploto mažėjimas neturi jokios reikšmės, bet turint darbo su cilindriniais arba su keturkampiais stiebiais — su skerskrodžio ploto mažėjimu tenka skaitytis. Tegu stiebo ilgio  $L$  pailgėjimas bus  $l$ , o jo diametro  $d$  sumažėjimas bus  $P$ , tad  $\frac{P}{d} : \frac{l}{L} = \mu$ . Šitas santy-

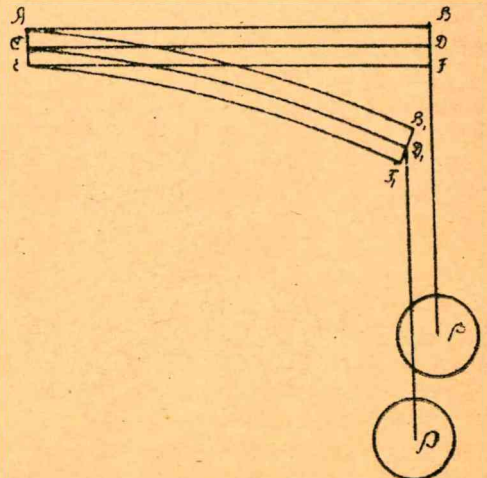
kis vadinasi elastingumo skaičius, arba Poisson'o koeficientas. Tyrinėjant kietų kūnų deformaciją ir surištą su ja vidujinį kūnų įtempimą, šitas koeficientas turi didelės reikšmės. Jeigu deformuojamo kūno tūris nekinta, tai  $\mu = \frac{1}{2}$ , kaip antai kaučiukui. Daugumai kūnų  $\mu = \frac{1}{3} - \frac{1}{5}$ .

Young'o modulis galima surasti ir iš kūnų sulenkimo (žiūr. 2 pieš.). Jeigu mes vieną stiebo galą kietai priveršime sraigtais tarp dviejų metalinių plokštelių, priverztų prie sienos, o ant antro stiebo galo uždėsime arba pakabinsime svorį  $P$  kilogramų, tai stiebas sulinks, jo galas, ant kurio veikia svoris, paslinks žemyn  $s$  milimetrų nuo neutralinės gulsčios linijos. Viršutinė stiebo dalis bus išgaubta, vadinasi, pailgės ir bus įtempta ta prasme, kad stengsis sugrįžti prie pirmušio ilgio. Apatinė dalis bus išgaubta, vadinasi, sutrumpinta, ir stengsis išsitiesti. Tarp tų dviejų dalių bus neutralinė zona, kurios ilgis bus be atmainos ir kurioje veiks normalinis įtempimas. Taigi lenkdami stiebą mes turime apsireiškiamą vidujinio įtempimo tokios pat rūšies, kaip ir tempdami arba spaudimu trumpindami stiebus. Tik skirtumas bus čia tas, kad tasai vidujinis įtempimas pareis dar nuo skerskrodžio ploto didumo ir jo formos, be to, dar nuo stiebo priveržimo būdo arba nuo parėmimo būdo ir nuo jėgos veikimo būdo.

Pažymėsime raide  $s$  (milimetrais) palinkimą laisvo stiebo galo žemyn, raide  $l$  (milimetr.) stiebo ilgį, raide  $q$  tam tikrą dydį, kuris pareina nuo skerskrodžio ploto



Pieš. 1



Pieš. 2

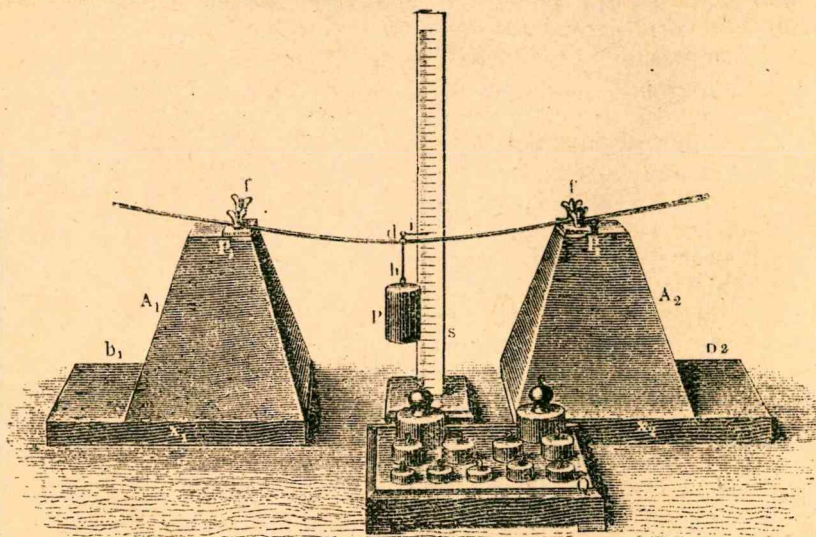


didumo ir jo formos; raide  $E$  — elastingumo modulį, raide  $P$  — jėgą klgr. ir pagalios raide  $k$  — tam tikrą koeficientą, — mes galime išreikšti santykius tarp visų šitų dydžių tokiu reiškiniu:  $s = k \frac{P l^3}{12 q E}$ .

Jeigu stiebo skrodys turi rato formą, tai  $q = \frac{\pi r^4}{4}$ . Jeigu stiebo skrodžio forma yra tiesiakampis keturkampis, kurio šonas statinis veikiančiai jėgai  $b$ , o kitas šonas lygiagretis veikiančiai jėgai  $a$ , tad  $q = \frac{a^3 b}{12}$ . Taigi keturkampiam stiebui mes turėsime reiškinį:  $s = \frac{4 l^3 P}{a^3 b E}$ . Čia koeficijentas  $k$  bus lygus 4.

Jeigu keturkampis stiebas abiem savo galais uždėtas ant dviejų paramų (pav., ant dviejų mažų staliukų) taip, kad toumas tarp paramų arba stiebo ilgis bus 1 milimetr., o svoris užkabintas ant stiebo vidurio, tai mes galime žiūrėti į tai, kaip į du stebus, kiekvienas  $\frac{1}{2} l$  ilgio, kurie priveržti vienais galais ir ant kurių kitų galų veikia jėga  $\frac{P}{2}$ . Tad stiebo vidurio palinkimui žemyn mes turėsime  $s = \frac{4}{E} \cdot \frac{P l^3}{16 a^3 b} = \frac{P l^3}{4 E a^3 b}$ . Vadinasi, šitam atvejui koeficijentas  $k$  bus  $\frac{1}{4}$ . Dar gali būti trečias atvejis, kada abudu stiebo galai kietai priveržti sraigtais prie staliuko arba prie kurių nors kitų paramų, — tada koeficijentas  $k$  bus  $\frac{1}{16}$ . Iš čia išeina, kad santykiai tarp palinkimo žemyn stiebo galo pirmuoju atveju ir stiebo vidurio antruoju ir trečiuoju atveju, bus lygūs santykiams 64 : 4 : 1.

Iš šitų lygčių išeina sulenkimo dėsnis, būtent, kad palinkimas laisvo galo stiebo arba paremto abiem galais stiebo vidurio yra tiesiog proporcingas trečiajam laipsniui stiebo ilgio ir veikiančiai jėgai, ir atvirkščiai proporcingas stiebo platumui, trečiajam laipsniui stiebo storumo ir pagaliau elastingumo moduliui. Taigi turint visus tuos dydžius ir suradus palenkimą žemyn, kurį technikai vadina įlenkimo iešmu, galima apskaičiuoti Young'o modulį. 3 piešinys atvaizduoja aparatą įlenkimo



Pieš. 3

iešmui surasti. Tas aparatas susideda iš dviejų medinių su atkirstomis viršūnėmis piramidų, ant kurių viršūnių randasi po 2 metalines plokšteles  $P_1 P_1$ , tarp kurių sraigtais  $f f$  galima suspausti stiebo galai arba vienas galas. Galima taipogi uždėti

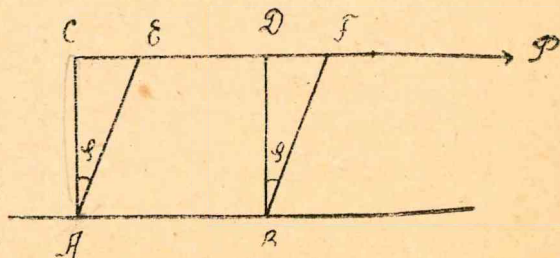


stiebo galai ant abiejų plokštelių taip, kad su šituo aparatu galima išmatuoti įlenkimo iėsmą visiems trimis nurodytiems atvejams. Ant stiebo galo arba ant stiebo vidurio galima užmauti maušelis d su iėsmute i ir kabliuku h, ant kurio galima užkabinti pasvėras p. Ties iėsmute i statoma mastinė tiesyklė, padalyta į milimetrus, kuri duoda galimumo atskaityti stiebo galo arba vidurio palenkimą žemyn milimetrais. Kaip aparatas yra vartojamas, aišku iš piešinio.

Sulenkimas visuomet yra surištas su formos ir tūrio pakitėjimu. Jeigu norima turėti dalykas tik su tūrio pakitėjimu, tai reikia spausti kietas ar skystas kūnas iš visų pusių vienodai, pavyzdžiui, įdėjus geležinį mažą cilindrį į tūtą iš stipraus plieno tokio diametro, kad geležinis cilindris galima įdėti į tą tūtą tik gerokai pasistengus, uždėjus ant to cilindrio kieto plieno sklandiklį ir spaudžiant hidrauliniu presu. Aprūpinę sklandiklį ir tūtą prietaisais, kuriais galima nustatyti geležinio cilindrio tūrio sumažėjimas, ir padarę reikalingas pataisas dėl tūtos tūrio padidėjimo dėl spaudimo priežasties, mes galime apskaityti, koks bus vieneto tūrio, sakysime, vieno kūbinio centimetro tūrio sumažėjimas, veikiant vienai dinai ant vieno kvadratinio centimetro ploto. Tuo būdu mes surastumėm tūrio elastingumo koeficientą. Išreikšdami spaudimą kilogramais ant 1 kvadratinio centimetro, mes turėtumėm šitam koeficientui didesnę skaičių, bet visgi išeitų skaičius mažas, nes kieti kūnai galima tik labai mažai suspausti. Todėl ir čia mes imame atvirkščią dydį, kuris vadinasi tūrio elastingumo modulis ir kuris reiškia ne ką kitą, kaip spaudimą, reikalingą tam, kad dusyk sumažintum paimtą tūrį. Tasai tūrio elastingumo modulis turi reikšmės skystiems kūnams, nes pastarieji nereiškia formos elastingumo, o pasižymi tik tūrio elastingumu.

Norint spręsti apie kietų kūnų kietumą, svarbu išmatuoti jėgą, reikalingą atskirti vieniems kūno dalelių sluogsniams nuo kitų, veikiant jėgai išilgai sluogsnų, arba tangentinei jėgai. Varydami vinį į kietą kūną arba kirpdami jį žirkklėmis, mes, taip sakant, nustumiamo vienus dalelių sluogsnus nuo kitų. Paimkime tiesiakampį paralelopipedą (4 pieš.) A, B, C, D. Veikiant tangentinei jėgai P išilgai plokštės CD ir esant plokštei AB kietai sujungtai su parama, mes suteiksime tam paralelopipedui naują formą A B E F jau nebe tiesiakampio paralelopipėdo, bet tokio pat tūrio. Taigi, stumdami vienus kūno dalelių sluogsnus kitų atžvilgiu, mes keičiame kūno formą (tikrai jį deformuojame), neliesdami jo tūrio. Pažymėsime kampą naujo šono A E padėties su pirmąsčia A C padėtimi raide  $\varphi$  ir spaudimą raide  $p = \frac{P}{q}$  ( $q$  plokštės C D plotas). Mes galime parašyti, kad  $p = c \varphi$ , žodžiais: spaudimas visuomet proporcingas pasistūmimo kampui. Jeigu kampas  $\varphi$  nedidelis, tai į patį pasistūmimą C E arba D F mes galime žiūrėti kaip į kampo  $\varphi$  lanką ir tada turime, kad C E = A C  $\varphi$ , išreikšdami  $\varphi$  radianais. Koeficientas  $c$  vadinasi perskyrimo elastingumo koeficientas, o atvirkščias jam dydis  $\frac{1}{c} = N = \frac{\varphi}{p} = \frac{CE \cdot q}{AC \cdot P} = \frac{CE \cdot q}{D}$  vadinasi nusistūmimo modulis. Sandauga AC iš P yra ne kas kita, kaip sukamas jėgos P momentas D.

Panašų apsidreiskimą mes turėsime priveržę vieną vielos arba net stiebo galą prie balkio, pakabinę ant antrojo galo vielos arba stiebo, kad jį ištemptų, tam tikrą svorį ir sukdami žemąjį galą viršutinio galo atžvilgiu. Mes čia tūrio nekeisime, o tikrai formą, ir turėsime pasistūmimą vieno stiebo dalelių sluogsnų kitų atžvilgiu. Mes čia turime, taip sakant, trečiąją elastingumo rūšį — sukimo, arba vijimo, elastingumą, iš kurio didumo mes irgi galime spręsti apie kūno kietumą. Pasirodo, kad čia tam tik



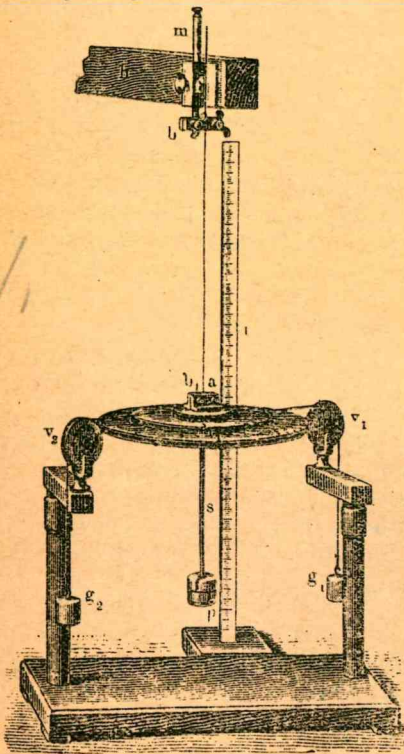
Pieš. 4



rose ribose veikia proporcingumo dėsnis tarp jėgų porio sukamo momento ir kampo, kuriuo žemasai stiebo skerskrodys pasisuka iš atžvilgio į viršutinį to paties stiebo skerskrodį. Aplamai, šito kampo didumas gali būti išreikštas tokiu reiškiniu:  $\varphi = \frac{2 \cdot l \cdot D}{T \cdot \pi \cdot r^4}$ . Čia  $\varphi$  reiškia sluogsnių pasisukimo kampą,  $T$  —

suktinį stiebo modulį, dydį, charakteringą sukimo, arba vijimo, elastingumui,  $l$  — stiebo ilgį ir  $r$  — stiebo spindulį (radijų),  $D$  — sukamas jėgų porio momentas. Taigi, žodžiais, pasisukimo kampas  $\varphi$  yra atvirkščiai proporcingas suktiniam moduliui ir ketvirtam laipsniui stiebo spindulio ir tiesiog proporcingas stiebo ilgiui bei sukamam jėgų porio momentui. To kampo dydis visiškai nepareina nuo svorio, pakabinto ant stiebo ar vielos galo.

Šitiems dėsniams patikrinti, galima pasinaudoti aparatu, kurį atvaizduoja 5 piešinys. Jis susideda iš rėmų, prie kurių tarp dviejų metalinių plokštelių b sraigtais galima suspausti vienas stiebo arba vielos galas.



Pieš. 5

aparatas duoda galimumo surasti suktinį vielos modulį  $T$ . Bet dažniausiai suktinis modulis  $T$  surandamas nustatant svyravimo laiką, pasukus pakabintą ant vielos svorį į tą ar kitą pusę. Tam tikslui vartojamas labai paprastas aparatas, kurį atvaizduoja 6-s piešinys. Vienas vielos galas prispaustas sraigto metalinio cilindro plyšyje. Ant antro vielos galo sraigto priveržiamas svoris skritulio pavidalo. Pasuktas šitas skritulys ims svyruoti gulščioje plokštėje, ir mes galime nustatyti jo svyravimo laiką. Svyravimo laikas  $t = \pi \sqrt{\frac{I}{D_1}}$ .  $t$  čia reiškia laiką

sekundomis,  $I$  reiškia inercijos momentą svorio-skritulio statinei ašiai, einančiai per skritulio vidurį, ir pagaliau  $D_1$  reiškia kreipiančią jėgą. Iš formulos  $\varphi = \frac{2 \cdot l \cdot D}{T \cdot \pi \cdot r^4}$

mes turime  $\frac{D}{\varphi} = D_1 = \frac{T \cdot \pi \cdot r^4}{2 \cdot l}$ . Taigi pakėlę reiškinį svyravimo laikui į kva-



dratą ir pakeitę kreipiančią jėgą  $D_1$  reiškiniu  $\frac{T \pi r^4}{2 I}$ , mes turėsime  $t^2 = \frac{2 \pi l I}{T r^4}$ . Inercijos momentą  $I$  taisyklingos formos kūnui mes galime apskaičiuoti. Jeigu ant

vielos pakabintas kūnas yra netaisyklingos formos, tai mes, nu statę jam svyravimo laiką  $t$ , galime pakabinti prie jo dar kitą kūną taisyklingos formos, kurio inercijos momentas  $I_1$  galima apskaičiuoti, ir galime surasti naują svyravimo laiką  $t_1 = \pi \sqrt{\frac{I+I_1}{D_1}}$ . Pakėlę į kvadratus, turėsime  $t_1^2 = \frac{\pi^2 (I+I_1)}{D_1}$ .

Atėmę nuo šitos lygties lygtį  $t^2$ , mes turėsime  $t_1^2 - t^2 = \frac{\pi^2 I_1}{D_1} = \frac{2 \pi l I_1}{T r^4}$ . Iš čia suktinis vielos modulis  $T = \frac{2 \pi l I_1}{(t_1^2 - t^2) r^4}$ .

Vadinasi, išmatavę vielos ilgį  $l$  santimetais, jos spindulį  $r$  centimetais, inercijos momentą gramais centimetais ir svyravimo laiką sekundomis, mes galime apskaičiuoti suktinį modulį absoliutiniais vienetais (gramais, centimetais, sekundomis), nuo kurių perėjimas prie kilogramų ant kvadratinio milimetro, kaip kad šita modulį išreiškia technikai, bus jau paprastas dalykas.

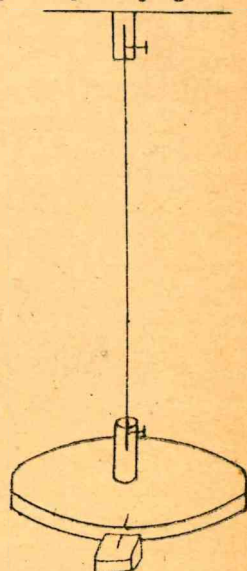
Sukimo, arba vijimo, elastingumu remiasi fizikos aparatai matuoti mažoms jėgoms, kaip antai: Coulomb'o suktinės svarstyklės matuoti magnetinėms arba elektros jėgoms, galvanometrai ir net paprastos svarstyklės palyginti labai mažoms masėms. Visuose tuose aparatuose mažos jėgos kompensuojamos plonų vielų iš metalo, putnago (pūlianagio), šilko vijimo elastingumo pasipriešinimu. Su tokiais aparatais mes susidursime tolimesniuose fizikos skyriuose, o su vienu iš jų, būtent, su Kavendišo suktinėmis svarstyklėmis nustatyti Newton'o visuotinos traukos konstantai, mes jau pasi- pažinome mechanikos skyriuje.

Iš reiškinių  $T = \frac{2 D l}{\pi r^4 \varphi}$ , padauginę skaitiklį ir vardiklį iš dešinėsios pusės skaičiaus  $\pi$ , mes turėsime  $T = \frac{D l}{\pi^2 r^4} \cdot \frac{2 \pi}{\varphi}$ , arba  $T = \frac{D l}{q^2} \cdot \frac{2 \pi}{\varphi}$ , nes  $\pi r^2$  yra vielos skerskrodžio plotas. Taigi suktinis elastingumo modulis  $T$  konkrečiai yra ne kas kita, kaip sukamas momentas, kuris pajėgtų pasukti per  $\varphi = 360^\circ$  ( $2 \pi$  radianais) vielą metro ilgio ir  $l$  kv. milimetro skerskrodžio ploto.

Tarp suktinio elastingumo modulio  $T$  ir Young'o modulio  $E$  mes turime santykį  $T = \frac{E}{2(\mu+1)}$ . Kaip jau augščiau pažymėta,  $\mu$  yra Poisson'o koeficientas, ir jo dydis svyruoja ribose  $0 - \frac{1}{2}$ . Taigi metalams  $T$  svyruoja ribose  $\frac{1}{2} E - \frac{1}{3} E$ . Vadinasi, kietų kūnų elastingumo charakteristikai pakanka nustatyti  $E$  ir  $\mu$  arba  $k$  (tūrio elastingumo koeficientas) ir  $T$ .

Augščiau mes apsvarstėme išilginio įtempimo elastingumą, tūrio elastingumą ir formos elastingumą. Tikrenybėje kūno deformacija susideda iš tūrio ir formos pakeitimo, ir sprandant deformacijos uždavinius galima kiekviena deformacija, taip sakant, išdėstyti į išilginį ir skersą kūno įtempimą ir į jo dalelių sluogsnių pasistūvimą vienas kito atžvilgiu.

Pažymėsime dar čia didumą Young'o elastingumo modulio ir suktinio modulio, iš formulos  $E = \frac{P L_0}{q l}$  išeina, kad  $[E a] = l^{-1} m t^{-2}$ , lygiai kaip iš formulos  $T = \frac{D l}{q^2} \cdot \frac{2 \pi}{\varphi}$



Pieš. 6



īseina, kad  $[Ta] = l^{-1}mt^{-2}$ . Vadinasī, abīdvi šītos konstantos turi spaudīmo, arba ītempīmo charakterī. Visī nurodytieji elastīngūmo dėsniāi veikia tik tam tikrose kūnū ītempīmo ribose, kitaip sakant, kiekvienam kietam kūnui yra maksimalinė tempīamoji jēga, kuriā peržengus, kūno elastīngūmo savybės griežtai mainosi ir elementarinis Hook'o dėsnis nustoja veikės. Šīta maksimalinė jēga fizikoje ir technikoje vadinasi elastīngūmo, arba stamantrūmo, ribos, ir jī yra visuomet mažesnė už tą jēgā, kuri reikalinga kūnui pertraukti arba jam perlaužti, kuriā mes vadiname kūno stiprūmu.

Dalykas tas, kad tam tikrose ītempīmo ribose, nustojus veikti deformuojančioms jėgoms, kietas kūnas atitaiso savo pirmykštę formā ir pirmykštī tūrī. Tobūlai elastīngi kūnai akimirksnyje atitaiso savo formā ir tūrī, pašalinus deformacijos priežastī, lygiai kaip akimirksnyje įgyja naują tūrī ir formā, pradėjus veikti deformuojančiai jėgai. Tikrenybėje tokiū kūnū nėra, ir realūs kieti kūnai atitaiso savo formā ir tūrī praėjus mažesniā ar ilgesniā laikui nuo deformacijos priežasties pašalinimo (lygiai kaip reikalingas mažesnis ar ilgesnis laikotarpis, kad kūnas įgytū tūrī ir formā pagal veikiančią deformuojančią jēgā). Šitas apsiireiškimas vadinasi elastīngas kūno poveikimas, arba elastīngas kūno nuvargimas, ir jis darosi juo didesnis, juo labiau prisiartinta prie elastīngūmo ribū. Peržengus šitas ribas, kūnas jau visiškai nebepajėgia atitaisyti savo pirmykštės formos ir tūrio, nustoja, taip sakant, savo elastīngūmo ir darosi panašus į klampus skysčius. Didinant tempīamąją jēgā, pagaliau kūnas pertrūksta arba lūžta. Prieš pasiekiant šitā momentā, tempīamas, pavyzdžiui, geležies stiebas ima griežtai mainyti vienoje vietoje savo skerskrodį, kuris darosi vis siauresnis, ir pagaliau toje vietoje trūksta. Nagrinėdami geležies struktūrā pertraukimo arba perlaužimo vietoje, mes pastebėsime charakterīngus tekėjimo apsiireiškimus, o ant paviršiaus apsiireiškia ypatingas piešinys.

Paduosime čionai elastīngūmo konstantas dažniausiai vartojamiems praktikoje metalams.

	E	T	$\mu$
Plienas . . . . .	20.400	8070	0,26
Geležis . . . . .	12.800	5210	0,23 (chemiškai gryna geležis)
Misingis . . . . .	9.220	3700	0,25
Žalvaris . . . . .	10.600	4060	0,31

Iš čia matyti, kad Poisson'o koeficientas  $\mu$  vidutiniškai metalams bus apie 0,25.

Kai dėl elastīngūmo ribū ir stiprūmo, tai duosime čia porā pavyzdžių. Nikelio plieno stiprumas yra 71 kilogramas ant 1 kv. milimetro, o elastīngūmo ribos — 48 kilogr.; atleisto chromo plieno stiprumas 62, o elastīngūmo ribos — 50 ir pagaliau užgrūdymo chromo plieno stiprumas — 128, o elastīngūmo ribos — 102. Technikui, sprendžiant apie statomos medžiagos stiprumā, reikia atsižvelgti į abudu tuos skaičius ir daboti, kad elastīngūmo ribos, apskaitant spaudimus ir ītempimus, kurie teks išlaikyti statomajai medžiagai, būtų kuo mažiausiai peržengtos.

Tam tikrose ribose elastīngūmo jėgos yra proporcingos viduriniam ītempimui, vadinasi, atitolinimui kūno dalelių viena nuo kitos arba jų suartinimui, ir tos jėgos visuomet veikia ta prasme, kad atitaisytū pirmykštę padėtī. Bet atitaisant tą pirmykštę padėtī, potencinė kūno dalelių energija virsta kinetine energija, ir dalelės iš inercijos peršoka savo normalią padėtī ir atsilenkia į priešingā pusę, bet ir čia atitaisanti elastīngūmo jēga yra visuomet atkreipta normalinės padėties link ir visuomet didumo esti proporcinga atsitolinimui dalelės nuo normalios savo padėties. Tokiomis sąlygomis, dalelė darniai ir izochroniškai svyruoja. Jeigu mes paimsime metalinį spyruoklį, jį suspausime arba ištempime, arba pasuksime ir paskui atleisime, tai tokis spyruoklis ims harmoningai ir izochroniškai svyruoti, nes veikianti išorinė jēga sukels čia tam tikrā ītempimą tarp atskirū spyruoklio daliū ir, kaipo to ītempimo vaisius, elastīngas pastangas spyruoklio atitaisyti savo pirmykštę formā ir tūrī. Todel ploni gero plieno spyruokliai vartojami reguluoti balansyro svyravimui kišeniniuose laikrodžiuose, kad laikrodis tiksliai eitū. Spyruokliai iš storos vielos arba net ir me-



talinių stiebų ir juostų yra vartojami dažnai kaip buferai, norint išvengti katastrofingų išdavų, susidūrus kietiems kūnams. Jeigu susidurtų du absoliutiškai kieti kūnai, tai tokio susidūrimo išdava būtų abiejų kūnų suskaldymas akimirksnyje, nes tokiu atveju susidūrimo jėgos per labai trumpą laiką pasiektų begalinį didumą. Bet jeigu susidūrę kūnai yra elastingi, tai susidūrimo jėgos padarys deformaciją, ir, kaip tos deformacijos vaisius, kinetinė susidūrusių kūnų energija pavirs potencine elastingumo energija, kuri, atitaisant kūnams savo normalų stovį, virs vėl kinetine energija, ir t. t. Taigi mes čia pagaliau turėsime periodinį pasikeitimą kinetinės energijos potencine ir atbulai, turėsime izochroninį harmoningą svyravimą spyruoklių nuolat mažėjančia amplitūda dėl vidurinio trynimo tarp spyruoklio dalelių ir, kaip to vidurinio trynimo vaisių, nuolatinį mažėjimą kinetinės energijos, išvirstant jai šilima, taip kad pagaliau visa susidūrimo energija pamaži apsiereiks šilimos pavidalu ir bus išvengta kūnų susiskaldymo katastrofos. Didelė kūnų elastingumo reikšmė praktikoje ir yra ta, kad jis duoda galimumo moderuoti susidūrimo efektą. Kalbėdami apie kūnų elastingumo savybes, viršuj mes davėme svarbiausius matematinius reiškinius, kuriais nustatomi santykiai tarp kūnų elastingumo, veikiančių deformuojančių jėgų ir kūnų didumo, nes tie santykiai bus reikalingi žinoti sprendžiant apie kitas fizinių kūnų savybes. Mes nedavėme tų matematinių reiškinių išvadų, nes tai yra painokas dalykas, kuris iš vienos pusės remiasi molekuline kūnų struktūros hipoteze ir, veikiančiomis tarp molekulių, molekulinės traukos jėgomis, peržengiant tam tikrą tolumą tarp molekulių, kada jos atitolinamos viena nuo kitos, ir molekulinio atsistūmimo jėgomis, kada jos artinamos viena prie kitos. Iš kitos pusės elastingumo teorija remiasi energetika, rišant kūnų energiją su atskiromis jų tūrio arba paviršiaus dalimis ir sprendžiant apie energijos kitėjimą iš geometrinių kūnų santykių pasikeitimo. Šiandien kietų kūnų elastingumo teorija sudaro didelį fizikos skyrių, ir tiems, kurie norėtų smulkiau pasipažinti su šita teorija, reikia kreiptis į specialinius veikalus. Smulkus tos teorijos išdėstymas eksperimentinės fizikos kurse būtų ne vietoje. Pagaliau pabrėšime dar čia, kad paduotieji elastingumo dėsniai turi galios izotropiniams kūnams. Anizotropinių kūnų elastingumas yra daug painesnis dalykas kaip, pavyzdžiui, kristolų elastingumas, kur tas dydis turi, sakysim, vieną reikšmę išilgai kristolo svarbiosios simetrijos ašies, kitą reikšmę skersai tos ašies, trečią reikšmę nuožulnia kryptimi.

### 3 §. Skysčiai.

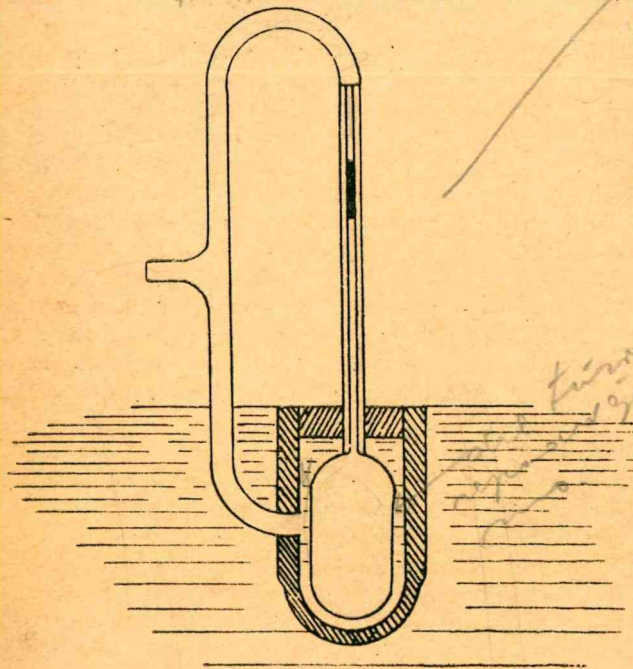
Kaip jau anksčiau pasakyta, tobūli skysčiai skiriasi nuo kietų kūnų tuo, kad jų dalelės yra judamos be jokio trynimo, kad jie galima laikyti bet kokios formos induose ir pagalios visiškai negali būti suspausti. Realūs skysčiai, kaip antai, vanduo, nors ir mažai, bet vis dėl to šiek tiek suspaudžiami ir jų dalelės judėdamos susitinka, tiesa, su nedidele, bet vis delto su matuojama reakcija, kuri vadinasi skysčio vidurinis trynimas, arba klampumas. Šitas dydis žymiai pareina nuo greitumo skysčio delelių ir apamai yra proporcingas to greitumo antrajam laipsniui. Taigi judančių skysčių savybės žymiai skiriasi nuo parimusių skysčių savybių. Pastariesiems veikia tie patys dėsniai, kaip ir tobūliems skysčiams.

Skysčių pusiausvyros ir judėjimo mokslas apamai vadinasi hidrodinamika. Ta dalis hidrodinamikos, kuri nustato skysčių pusiausvyros dėsnius, vadinasi hidrostatika. Mokslas gi apie pritaikinimą hidrodinamikos dėsnių gyvenimo reikalams vadinasi hidraulika.

Iš visų pusių spaudžiamo skysčio tūris šiek tiek sumažės. Pažymėsime skysčio pradžios tūrį raide  $V_0$ ; jėgą, veikiančią ant 1 kvadratinio centimetro ploto, raide  $P$  (šią jėgą mes vadiname spaudimu), skysčio spaudimo elastingumo koeficientą raide  $k$  ir pagalios skysčio tūrio sumažėjimą —  $dV$ ; tad mes turime  $dV = k \cdot P \cdot V_0$ , iš čia  $k = \frac{dV}{P \cdot V_0}$ , arba  $\frac{1}{k} = E_r = \frac{P V_0}{dV}$ . Tai ir bus skysčio tūrio elastingumo modulis. Formos gi elastingumo skysčiai visiškai nereiškia.



Skysčių spaudimo elastingumo koeficientui, arba jų tūrio elastingumo moduliui, nustatyti vartojamas aparatas, kuris vadinasi piezometras (7 pieš.). Pagrindinė jo dalis yra indas iš stipraus stiklo cilindro formos, aprūpintas vamzdžiu irgi iš stipraus stiklo mažo kalibro. Vamzdis kalibruotas, panašiai kaip termometro vamzdis.



Pieš. 7

stiklo indą plieno inde, sujungtame su hidrauliniu presu taip, kad tas pats spaudimas bus suteiktas stiklo indo šonams ir iš oro. Bet ir šita priemonė visgi neatleidžia nuo reikalo pridėti prie matomo skysčio suspaudimo stiklo suspaudimą, nes išorinis stiklo indo paviršius yra didesnis negu vidurinis, ir todėl spaudimas iš oro yra didesnis negu iš vidaus taip, kad stiklo indas šiek tiek susitraukia, nelyginant to paties tūrio stiklo gabalas.

Bandymai su piezometru parodė, kad sumažėjimas tūrio, išreikštas dalimis pirmąskio tūrio, esant spaudimui lygiam 1 atmosferai, gyvajam sidabru bus  $3 \cdot 10^{-6}$ , vandeniui  $50 \cdot 10^{-6}$ , spiritui  $84 \cdot 10^{-6}$ , eterui  $109 \cdot 10^{-6}$  ir t.t. Tai ir bus spaudimo elastingumo koeficientai, kuriė, kaip matyti, yra labai maži dydžiai. Nustojus spaudimui veikti, skysčiai tuojau grįžta prie savo pirmąskio tūrio.

Čia pažymėsime dar, kad skysčiai galima elastingai ir ištempti.

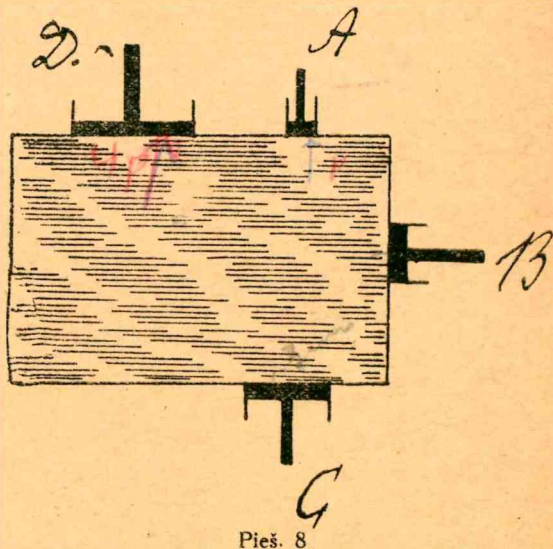
#### 4. Hidrostatikos dėsniai.

Eidami prie skysčių pusiausvyros tyrinėjimo, pažymėsime pirmiausia, kad skysčiai, nelyginant kaip ir kieti kūnai, spaudžia į tuos paviršius, kuriais jie remiasi. Bet skiriasi nuo kietų kūnų šituo atžvilgiu, kad panašiai veikia kūnus visiškai švelnių paviršių, kas eina iš jų dalelių judingumo. Taigi kiekvienas parimusio skysčio sluogsnis visuomet spaudžia į savo aramą statine kryptimi ir, kaip reakcija, pats sluogsnis yra įtakoj statinio spaudimo, tik atkreipto į priešingą pusę. Jeigu spaudimas būtų ne statinis, bet nuožėnus skysčio paviršiaus atžvilgiu, tai šitą spaudimą mes galėtume išskaidyti į 2 komponentas: vieną statinę, kitą gulsčią, arba net tangentinę sluogsnio paviršiui, ir ta'a skysčio dalelės nebūtų ramybėje, bet slinktų pakol ta gulsčia, arba tangentinė, komponenta nesumažėtų iki nulio, paliekant tik statinę komponentai. Taigi skysčio sluogsnis negalėtų būti ramybės stovyje. Tai ir bus piri



mas hidrostatikos dėsnis. Iš jo eina, kad vandens paviršius kibire ir šiaipjau platesniam inde sudaro gulsčią plokštį, nes paviršutinio sluogsnio dalelės yra įtakoj svorio jėgos, kuri veikia žemės centro link, vadinasi, statinai. Jeigu susisiekimo indai susideda iš nepersiaurų vamzdžių, tai abiejose dalyse skysčio paviršius būna gulsčias, ir tokiais indais galima naudotis kaipo aparatu niveluoti. Bet žemės radijai, arba spinduliai, atrodo mums lygiagrečiai tik tada, kada dvi vietos yra ant žemės arti viena antros. Augant tolumui dviejų vietų vienos nuo antros, žemės radijai sudaro jau žymų kampą ir jie jau nebeatrodo mums lygiagrečiai. Tai vandens paviršius jūroje arba okeane atrodo kreivas, nebeplokščias, nes tas paviršius iš tikrųjų yra sferos paviršiaus dalis, kurios kreivumo mes tik tol negalime pastebėti, pakol turime reikalo su linijomis, jungiančiomis dvi artimas žemės paviršiaus vietas.

Iš lengvo judingumo skysčio dalelių išeina, kad skysčiai kitaip perduoda spaudimą, negu kieti kūnai. Įsivaizduokime sau masinę geležinį cilinderį, įdėtą į cilindrinį indą, tik truputį didesnio diametro, taip kad masingas cilinderis vos vos tilpsta cilindriniame inde. Suteikus masingam cilinderiui spaudimą iš viršaus stačiai žemyn, tas spaudimas bus suteiktas tik cilindrinio indo dugnui. Į šonus nebus perduota jokio spaudimo. Jeigu mes, išėmę masinę geležinį cilinderį, cilindrinį indą pripildysime šatrų, tai spaudžiant šatrus stačiai žemyn, spaudimas bus suteiktas ne tik indo dugnui, bet jau dalinai ir indo šonams, nes šatrai arba jų sluogsniai gali šliaužti vieni kitų atžvilgiu, ir todėl spaudžiant žemyn jau čia apsireikš spaudimas ir kitomis kryptimis. Jeigu šatrai bus sušlapinti arba net paaliejinti, tai vieni šatrų sluogsniai daug lengviau galės slinkti iš atžvilgio į kitus, ir spaudimo perdavimas ne tik stačiai žemyn, bet ir į šonus, bus daug žymesnis. Jeigu mes cilindrinį indą pripildysime vandens arba kito kokio skysčio, tai dėl priežasties mažo trynimosi tarp skysčio dalelių, suteikiant spaudimą skysčio paviršiui, tas spaudimas bus perduotas į visas puses vienodai, ir žemyn, ir augštin ir į šonus. Tai ir bus antrasai hidrostatikos dėsnis, kuris galima trumpai formuluoti taip: **skysčiai perduoda suteiktą jiems spaudimą į visas puses vienodai.** Įsivaizduokime sau indą stačiakampio paralelopipedo pavidalo (žiūr. 8 piešinį) visiškai pilną vandens, su keturiais vamzdžiais A, B, C ir D, su hermetiškai pritaikintais tuose vamzdžiuose stumikliais taip, kad jie vaikščiotų be jokio arba su labai mažu trynimu. Tegu vamzdžio A ir, vadinasi, stumiklio A skerskrodžio plotas bus 1 kv. centimetras, vamzdžio B—2 kv. centimetrai, vamzdžio C—3 kv. centim. ir vamzdžio D—4 kv. centim. Suteikus kokį nors spaudimą stumikliui A, pavyzdžiui, uždėjus ant jo 10 kilogramų krovinį, mes tokį pat spaudimą suteiksime ir stumikliams B, C ir D, bet jėga, kuri veiks stumiklį A, bus mažesnė negu jėgos, veikiančios stumiklius B, C ir D. Priveršime stumiklius B ir C taip, kad jie būtų nejudami, palikdami stumiklius A ir D judamais. Jeigu mes spaudimu pavarysime stumiklį A s centimetrų žemyn, tai tuo būdu mes įvargsime į indą s kubinių centimetrų vandens, ir tas vandens tūris įsivers į vamzdį D, keldamas augštin stumiklį D. Bet vamzdžio skerskrodžio ir, vadinasi, stumiklio D plotas yra 4 kv. centimetrai.

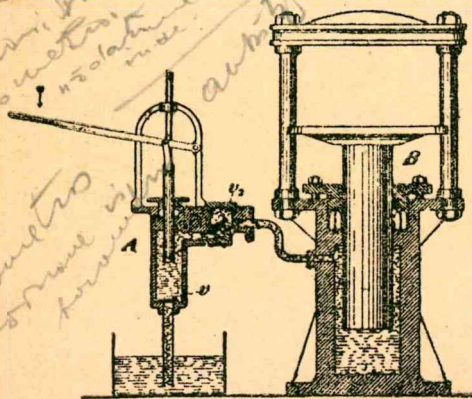


Vadinasi, stumiklis D pakils augštin tik  $\frac{s}{4}$  cent. Pažymėsime spaudimą, suteiktą stumikliui A raide p. Tad ir jėga, veikianti stumiklį A, bus p, nes jo plotas 1 kv. centimetras. Spaudimas, suteiktas stumikliui D, bus irgi p, bet veikianti jį jėga



bus 4p, nes jo plotas yra 4 kv. centimetrai. Taigi stumiklio A atliktas darbas bus ps, stumiklio gi D išeikvotas darbas bus  $4p \cdot \frac{s}{4}$ , t. y., ps. Šitą aparatą mes galime pavadinti hidrauline mašina, nes jos pagalba galima perduoti darbas ir konstatuoti, kad hidraulinei mašinai veikia tas pats darbo, arba energijos, išlaikymo dėsnis, kaip ir kitoms mašinoms, būtent, kad darbo atžvilgiu nebus nei laimėta, nei pralaimėta. Bus laimėta čia jėgos atžvilgiu, nes palyginti maža jėga, veikiančia stumiklį A, mes galėsime atsverti didelę jėgą, veikiančią stumiklį D, bet kiek mes laimėsime jėgos atžvilgiu, tiek pralaimėsime nuvykto kelio atžvilgiu. Todel veikiant 10 kilogramų svoriui stumiklį A, mes galėsime nusverti 40 kilogramų ant stumiklio D, bet tuomet, kada stumiklis A paslinks žemyn 1 centimetru, stumiklis D pakils augštin tik  $\frac{1}{4}$  centimetru.

Šituo principu remiasi svarbi technikoje hidraulinė mašina, būtent, hidraulinis presas, arba, kaip jį dažnai vadina, «Bramah» presas (žiūr. 8b piešinį). Hidraulinis presas susideda iš dviejų nevienodo diametro cilinderių A ir B, sujungtų kanalu. Cilindriuose hermetiškai vaikščioja stumikliai A nedidelio skerskrodžio



Pieš. 8b

ploto q kv. centimetrų ir B didesnio skerskrodžio ploto Q kv. centim. Cilinderis A yra sujungtas vamzdžiu su vandens rezervuaru ir turi 2 vožtuvus v ir v<sub>2</sub>, del kurių tas cilinderis veikia kaip jėgos siurblys, taip kad veikiant svirties pagalba cilinderio A stumiklį į cilinderius A ir B prieina vandens. Pagal antrąjį hidrostatikos dėsnį, suteikus stumikliui A spaudimą p kilogramų žemyn, toks pat spaudimas bus perduotas stumikliui B augštin. Bet jėga, veikianti stumiklį A, bus p. q kilogramų, o stumiklį B — p. Q kilogramų, taip kad stumiklį B veiks jėga  $\frac{Q}{q}$  sykių didesnė. Taigi hidraulinis presas duoda galimumo, palyginti, mažo spaudimo pagalba išreikšti di-

delę jėgą. Santykis  $\frac{Q}{q}$  vadinasi mechaninis presu naudingumas. Pavyzdžiui, paėmus cilinderį A 10 kv. centimetrų skerskrodžio ploto, o cilinderį B 1.000 kv. centimetrų skerskrodžio ploto, mechaninio naudingumo koeficientas bus 100, ir veikiant cilinderį A 50 kilogramų jėgai, cilinderis B pareikš jėgą 5.000 kilogr. Todel priveržus prie cilinderio B galo stiprią plieno lentą taip, kad ji galėtų šliaužioti tam tikrose ienose, kaip rodo piešinys, ir uždėjus ant šitos lentos raudonai įkaitintą didelį geležies gabalą, jis galima smarkiai suspausti.

Iki šiol kalbėjome apie perdavimą išorinio spaudimo skysčiuose, neatsižvelgdami į jų svorį. Realūs skysčiai turi svorį, ir del tos priežasties augštesnieji skysčio sluogsniai spaudžia žemesnius sluogsnis, ir tas spaudimas pagal antrąjį dėsnį persiduoda vienodai į visas puses. Todel skysčiai induose spaudžia į indo dugną ir šonus normaliai arba statinai dugno ir šono paviršiams. Norėdami išspręst nuo kokių veikšnių pareina tas spaudimas, įsivaizduokim sau cilindrinį kibirą, pilną vandens. Čia savaime aišku, kad tokiam inde skystis visu savo sunkumu veikia į dugną statinai žemyn, ir dugno reakcija yra lygi skysčio svoriui, bet atkreipta stačiai augštin. Indo gi šonus skysčio spaudimas veikia čia gulsčiomis kryptimis, ir tų šonų reakcija veikia taip pat gulsčiomis kryptimis, tik ta reakcija atkreipta prieš skysčio spaudimą. Todel indo šonai visiškai nepalaiko skysčio svorio, o tik tepalaiko skysčio formą, kurią stengiasi sudaryti svarumo jėga. Todel cilindriniam kibire jėga, veikianti kibiro dugną bus lygi skysčio svoriui. Pažymėsime šitą jėgą raide P, kibiro dugno plotą raide q, kibiro augštį raide h ir pagaliau skysčio tankumą (arba lyginamąjį svorį) raide d. Tad kibiro tūris bus h. q kūbinių centimetrų, o

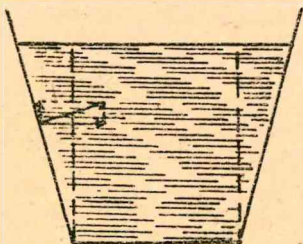


skysčio svoris  $h \cdot q \cdot d$ , ir mes turėsime  $P = h \cdot q \cdot d$ . Iš čia spaudimas  $p = \frac{P}{q} = h \cdot d$ . Tad išeina, kad skysčio spaudimas į cilindrinį kibiro dugną pareina nuo to kibiro augščio  $h$ , arba nuo skysčio gilumo, ir nuo to skysčio lyginamojo svorio. Jeigu mes turime reikalo su vandeniu, kurio tankumas yra lygus 1, tad  $p = \frac{P}{q} = h$  (gramų, arba kilogramų, arba tonų, nelygu kokiais ilgio vienetais išmatuotas gilumas  $h$  — centimetrais, decimetrais ar metrais). Šitas santykis yra tikslus tik teoretiniams negniužiams, arba nesuspaudžiamiems, skysčiams. Realūs skysčiai visgi šiek tiek susispaudžia, ir todėl, apskaitant didelių gilumų spaudimą, reikia turėti omeny, kad  $d$  bus nebepastovus dydis, bet augs drauge su giluma.

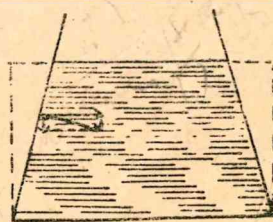
Įsivaizduokim sau dabar gulsčią plokštelę augščiau dugno, pavyzdžiui  $h$  gilumo nuo skysčio paviršiaus. Iš to, kas augščiau pasakyta, eina, kad statinis spaudimas žemyn į šią plokštelę bus  $h \cdot d$ , reakcija iš žemesnių skysčio sluogsnų augštyn bus tokia pat ir pagaliau, pagal antrąjį hidrostatikos dėsnį, tokis pat spaudimas persiduos į visas puses vienodai. Tad toj pačioj gilumoj  $h$  spaudimas į indo šonus bus irgi lygus  $h \cdot d$  ir veiks tuos šonus statinai, vadinasi, cilindriniam kibire gulsčiai. Iš čia eina, kad spaudimai į diametraliai priešingas šonų dalis bus lygūs ir atkreipti į priešingas puses. Tokis pat samprotavimas gali būti pakartotas plokštei bet kokių gilumoj skystyje ir pagaliau plokštei iš paties skysčio.

Paimsime dabar kitos formos indą, pavyzdžiui, nukirsto iš abiejų galų kūgio pavidalo ir pastatysime tą indą taip, kad dugnu būtų mažesnis pagrindas (žiūr. 9 pieš.). Tegu dugno plotas bus  $q$  kv. centimetrų, jo atokumas nuo skysčio paviršiaus  $h$  centimetrų ir pagaliau skysčio tankumas  $d$ . Koks čia bus spaudimas į indo dugną? Įsivaizduokim sau skysčio cilinderį, kuris remiasi į indo dugną ir kurio augštis lygus  $h$ . Tat spaudimas čia bus toks pat, koks cilindriniam kibire, vadinasi, bus lygus  $h \cdot d$ . Pasilieka dar skystimo sluogsniai tarp cilindrio šonų ir indo šonų, bet tie sluogsniai visiškai nesiremia į indo dugną, o remiasi į šonus. Skysčius spaudžia iš šonų statinai. Bet tos statinės linijos čionai ne gulsčios, ir todėl statinį spaudimą į indo šonus mes čia galime išskaidyti į dvi komponentas: gulsčią, kuri, kaip ir cilindriniam indui palaiko tik skysčio formą ir nieko neturi bendra su skysčio svorio palaikymu, ir statinę, atkreiptą augštyn, kuri palaiko dalį skysčio svorio. Tad šitokiam inde dugnas palaiko vieną dalį skysčio svorio, o indo šonai kitą dalį, ir čia visa jėga, veikianti dugną, bus mažesnė negu svoris skysčio, tilpstančio inde, ir bus lygi  $h \cdot d$ .

Apverskime dabar tą patį indą taip, kad jo dugnu būtų didesnis pagrindas (žiūr. 10 pieš.). Visi kiti santykiai pasilieka kaip 9 piešiny, tik dugno plotas bus



Pieš. 9



Pieš. 10

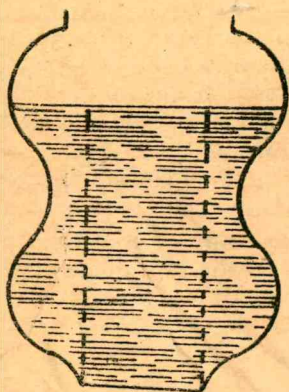
didesnis, būtent,  $Q$  kv. centimetrų. Šituo atveju statinis spaudimas į dugno šonus irgi gali būti išskaidytas į dvi komponentas; gulsčią ir statinę, atkreiptą žemyn taip, kad čia indo šonai visiškai nepalaiko skysčio svorio, ir visas skysčio svoris veikia dugną. Įsivaizduokime sau dabar cilinderį tokio pat augščio kaip mūsų indas ir su tokia pat baze ir pilną vandens. Šito cilindrio tūris bus  $h \cdot Q$ , ir skysčio svoris bus  $h \cdot Q \cdot d$ . Tad visa jėga, veikianti jo dugną  $P = h \cdot Q \cdot d$ . Iš to, kas augščiau pasakyta, aišku; kad tokia pat jėga  $P$  veikia skysčius per mūsų kūginio indo dugną



Tad šitame atvejuje jėga, veikianti dugną, bus didesnė negu tilpstančio inde vandens svoris. Šitas faktas, kad visas spaudimas į dugną gali būti didesnis arba mažesnis kaip vandens svoris, viduramžyje buvo žinomas kaipo hidrostatinis paradoksas. Bet čia nėra jokio paradokso, nes vienu atsitikimu skysčio svorio dalis palaiko indo šonai, o kitu atsitikimu tie šonai duoda komponentas, atkreiptas stačiai žemyn ir veikiančias dugną. Mes galime įsivaizduoti sau bet kokios painingos formos indą, kaip, pavyzdžiui, indas, atvaizduotas 11 piešiny. Iš to, kas augščiau pasakyta, išeina, kad veikianti indo dugną jėga ir čia bus lygi vandens svoriui cilindro, kuris remiasi į indo dugną ir kurio augštis yra lygus gilumai dugno nuo skysčio paviršiaus. Tad išeina, kad skysčio spaudimas į dugną arba į plotmę bet kokioj vietoj skystyje pareina tik nuo dviejų veiksnų: nuo šitos plotmės gilumo, skaitant nuo skysčio paviršiaus, ir nuo skysčio lyginamojo svorio. O jeigu mes kalbėsime apie jėgą, veikiančią dugną arba bet kokią plokštelę bet kokioj skysčio vietoj, tad reikia turėti omeny šito dugno arba plokštelės plotą. Tai ir bus trečiasai hidrostatikos dėsnis.

Pavyzdžiui, paėmus indą vamzdžio su užriestu galu pavidalo (žiūr. 12 pieš.), norint apskaičiuoti spaudimas, kuris veikia augštinį į indo AB dugną, reikia žinoti tik skirtumas tarp skysčio lygių a b ir AB, kurių skirtumą pažymėsime raide h, ir skysčio lyginamasai svoris, kurį pažymėsime raide d. Ieškomas spaudimas bus čia d . h (vandeniui h), o visa veikianti augštinį į dugną AB jėga bus b . q . d, jeigu mes dugno AB plotą pažymėsime raide q (vandeniui ta jėga bus h . q).

Šituo dėsniu remiasi įdomus aparatas, vadinamas hidrostatiniais dumtuvais (žiūr. 13 pieš.). Hidrostatiniai dumtuvai susideda iš dviejų gulsčių lentų ir šikšninio maišo tarp jų. Į maišą hermetiškai įstumtas stiklinis arba metalinis vamzdis,



Pieš. 11



Pieš. 12



Pieš. 13

užriestas augštinį, į kurio viršutinę skylę įdėtas piltuvas. Žmogus, atsistojęs ant viršutinės dumtuvų lentos ir pildamas pro vamzdį į maišą vandenį, gali save pakelti augštinį. Aišku, kad žmogus tada ims kilti augštinį, kada visas hidrostatinis spaudimas į lentą (visa veikianti augštinį jėga) pasidarys truputį didesnė negu žmogaus svoris. Tegu žmogus sveria 80 kilogramų ir tegu lentos plotas bus 504 kv. centimetrų. Tad hidrostatinė jėga, veikianti šitą plotą, bus 504 . x, jeigu mes raide x pažymėsime skirtumą tarp vandens paviršiaus augščio vamzdyje ir lentos augščio. Kadangi  $504 \times = 80.000$  (gramų), tai x bus lygus  $\frac{80.000}{504} = 158,7$  centimetrų arba, apskritai, daugiau kaip  $1 \frac{1}{2}$  metro. Kadangi tai bus vidutinis žmogaus augštis, tai

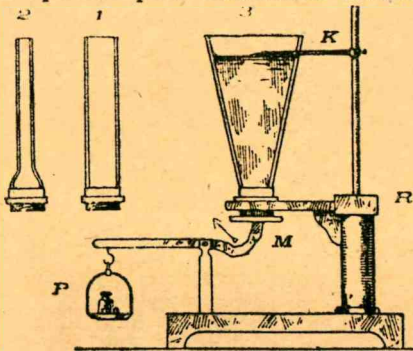


išeina, kad pripylus vandens į vamzdį sulig savo galva žmogus atsvers save ir pildamas daugiau vandens ims kilti augštin.

Hidrostatiniais dumtuvais galima naudotis žmogaus vidutinio skerskrodžio plotui surasti, kas turi reikšmės fiziologijoj, pav., vidutinio žmogaus tūriui apskaičiuoti. Jeigu žmogus sveria 80 klg. ir jo augštis yra lygus, pavyzdžiui, 1,6 metro, tai hidrostatinių dumtuvų lentos plotą  $x$  mes surasime iš lygties  $160 \times x = 80.000$ . Iš čia  $x = 500$  kvadr. centimetrų. Vadinasi, vidutinis žmogaus skerskrodžio plotas yra lygus hidrostatinių dumtuvų lentos plotui, į kurią hidrostatinis spaudimas pasidaro lygus žmogaus svoriui, pripylus į vamzdį vandens sulig žmogaus augščiu.

Demonstruoti tam faktui, kad spaudimas į dugną tepareina tik nuo dugno plo-  
to ir nuo skysčio stulpo augščio, — vartojamas Weinhold'o aparatas (žiūr. 14 pieš.)

Tas aparatas susideda iš pirmos rūšies svirties, ant kurios vieno galo pakabinta lėkštelė, o ant kito galo gerai nušlifuotas metalinis skritulys, kuris galima prispausti iš apačios prie cilindrinės mūterkos (įmautės). Į šią mūterką galima įsukti įvairios



Pieš. 14

formos indus, kaip rodo piešinys. Uždėjus ant lėkštelės svorį, sakysime, 200 gramų ir įsukus į mūterką indą, iš abiejų galų nukirsto kūgio pavidalo, mes pilame vandenį, pakol vandens spaudimas perviršys lėkštelės ir svorio spaudimą. Įpylę tiek vandens, kad būtų pusiausvyra, mes nustatome ant stiebo iešmutę sulig vandens paviršiumi. Išsukę kūginį indą, mes galime įsukti iš eilės kitos formos indus ir įsitikinti, kad visuose tuose induose vandens stulpas iki iešmutės yra pusiausvyroje, spaudžiant augštin lėkštei ir uždėtam ant jo svoriui. Pripylus kiek augščiau vandens, tas vanduo nutekės į pastatytą apačioje indą, ir kai pasieks vandens paviršius iešmutės liniją, vėl nusistatys pusiausvyra.

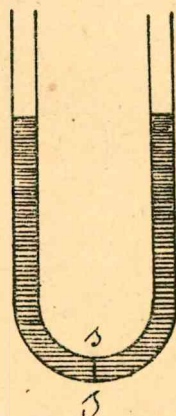
Jeigu mes turime bet kokioj vietoj vandenį, bet kokioj padėty ir bet kokios formos plokštelę, tai hidrostatiniam spaudimui į tą plokštelę apskaičiuoti, reikia žinoti jos plotas ir jos vidutinis gylis (vidutinis atokumas nuo skystimo paviršiaus). Šią vidutinį augštį reikia visuomet skaityti nuo plokštelės masės, arba svorio, centro, nes masės centras yra didžiausias simetrijos taškas kiekvienam kūniui. Vadinasi, surasti taškui, nuo kurio reikia skaityti vidutinis gylis, reikia padaryti toks pat apskaičiavimas, arba toks pat bandymas, kaip ir masės centrui surasti. Jeigu plokštelė yra geometriškai taisyklingos formos, tai jos masės centras sutampa su geometrijos centru. Savaimė aišku, kad skystimo vidury mes galime įsivaizduoti sau plokštelę bet kokioj padėty ir apskaičiuoti hidrostatiniam spaudimui į tą įsivaizduotą plokštelę pritaikinti tai, kas augščiau pasakyta.

Atskirus plokštelės paviršiaus elementus, spaudimas veikia statinai. Taigi visus tuos spaudimus, veikiančius lygiagrečiomis linijomis, mes galime pamaityti vienu atstojamuoju spaudimu, laikydamiesi lygiagrečių jėgų sudėties taisyklės, ir surasti to atstojamojo spaudimo pridėjimo (pridedamąjį) tašką. Tas taškas vadinasi spaudimo centras ir jo vieta plokštelėje arba kūne visuomet sutampa su plokštelės arba kūno svyravimo, arba oscilacijos, centru. Įsivaizduokime sau keturkampę plokštelę, pastatytą stačiai vandenį; pratęskime vaizduotėje šią plokštelę iki persikirtimo su skystimo paviršiumi, ir tegu persikirtimo linija bus svyravimo linija. Tokiu atveju plokštelės spaudimo centras, lygiai kaip ir jos svyravimo centras bus ant vidurinės plokštelės linijos atokume  $\frac{2}{3}$  tos linijos, skaitant nuo jos viršutinio krašto. Tad spaudimo centrui surasti galima pasinaudoti metodais, kurie vartojami svyravimo centrui surasti.

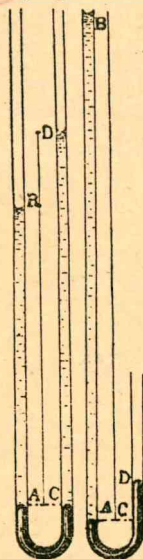
Jeigu mes paimsime indą raidės U pavidalo ir pilsime į jį vandenį ar kitą kokią skystimą, tai toks skystimas abiejose indo dalyse stovės tokio pat augščio (žiūr. 15 pieš.). Įsivaizduokime sau plokštelę  $ss$  per indo sulenkimo vidurį. Jeigu ta



plokštelė neslenka nei į vieną, nei į kitą pusę, bet yra parimus, tai hidrostatiniai spaudimai į ją iš abiejų pusių turi būti lygūs ir vienas prieš antrą atkreipti. Hidrostatiniai gi spaudimai gali būti tik tada lygūs, kada vidutinis plokštelės gylis, skaitant nuo jos centro iki skystimo paviršiaus, vienoj ir kitoj indo dalyje bus tas pats. Toksai indas vadinasi susisiekimo indas, ir tokiam inde įpiltas skystimas pasvyravęs užima tą patį augštį abiejose dalyse, nepaisant tų dalių formos, nes, kaip jau mes matėme, hidrostatinis spaudimas nuo indo formos visiškai nepareina. Jeigu mes į tą



Pieš. 15



Pieš. 16

patį indą iš pradžių įpilsime sunkesnio skystimo, pavyzdžiui, gyvojo sidabro, o paskum į vieną ir kitą šaką indo pilsime, sakysime, vandens, tai gyvojo sidabro paviršius abiejose šakose bus tik tada tokio pat augščio, kada ir vandens stulpai abiejose šakose bus to paties augščio. Jeigu mes į tokį indą (16 piešinys) įpilsime iš pradžių gyvojo sidabro, o paskum tik į vieną šaką tepilsime vandens, tai mes pamatysime, kad vanduo stovės žymiai augščiau negu gyvasai sidabras. Išveskime per gyvojo sidabro paviršių toj indo šakoj, kurioj yra vanduo, plokštę AC. Hidrostatiniai spaudimai gyvojo sidabro į plokštelę per indo sulenkimo vidurį, skaitant nuo plokštelės AC lygio, bus lygūs. Gyvajam sidabrai ir vandeniui parimus, aišku, kad vandens stulpas AB bus atsvertas gyvojo sidabro stulpelio CD. Pažymėsime vamzdžio skerskrodžio plotą raide  $q$ , vandens stulpo AB augštį raide  $h_1$  ir gyvojo sidabro stulpelio augštį CD —  $h_2$ . Tad vandens stulpo tūris bus  $h_1 q$  ir jo svoris irgi  $h_1 q$ ; gyvojo sidabro stulpelis bus  $h_2 q$  ir jo svoris  $h_2 q d$ , jeigu mes pažymėsime lyginamąjį gyvojo sidabro svorį raide  $d$ . Esant pusiausvyrai tarp gyvojo sidabro ir vandens, mes turime

$$h_1 q = h_2 q d. \text{ Iš čia } \frac{h_1}{h_2} = \frac{d}{1}. \text{ Vadinas, dviejų įvairių skysčių augščiai susisiekimo}$$

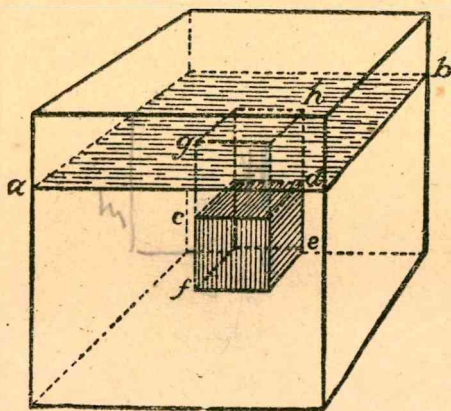
inde yra atvirkščiai proporcingi jų lyginamiesiems svoriams, arba jų tankumams. Išmatavę vandens stulpo AB ir gyvojo sidabro stulpo CD augščius, mes konstatuosime, kad vandens stulpas yra 13,6 sykių augštesnis negu gyvojo sidabro stulpas. Tad susisiekimo indai duoda galimumo surasti skysčių lyginamąjį svorį, jeigu tik tie skysčiai nemiša arba netirpsta vienas kitame. Jeigu skysčiai minša, tai mes galime iš pradžių įpilti į susisiekimo indą gyvojo sidabro (16 pieš.), kurio paviršius abiejose šakose nusistatys to pat augščio, ir paskum pilti į vieną šaką vieną skystimą, pavyzdžiui, vandenį AB, o į kitą šaką, sakysime, spiritą (spiritas gerai minša su vandeniu, bet čia vanduo ir spiritas bus atskirti gyvuojau sidabru). Įpylę, sakysime, iš pradžių vandens, pilsime į kitą šaką spirito tol, kol gyvasai sidabras abiejose šakose pakils tokio pat augštumo. Iš to, kas augščiau pasakyta, eina, kad spirito stulpas CD bus tiek sykių didesnis už vandens stulpą AB, kiek sykių vandens tankumas yra didesnis negu spirito tankumas.

Formuluotieji čionai trys pagrindiniai hidrostatikos dėsniai nustatyti XVII šimtetyje prancūzo Pascal'io (Blaise Pascal 1623—1662 m.), kuris žinomas žmonijai iš vienos pusės kaip didelis gamtininkas ir fizikos kūrėjas, iš kitos pusės kaip didelis mistikas. Šitų dėsnių pagalba galima išspręsti visus klausimus apie skysčius pusiausvyroje.



## 5 §. Archimedo dėsnis ir jo pritaikinimai.

Dabar spręsimė klausimą, kokiomis sąlygomis kietas kūnas, panertas vandeny arba kitam kokiam skystime, bus pusiausvyroje. Neriaamas kietas kūnas vandenin išstumia tokį vandens tūrį, kuris yra lygus kieto kūno tūriui. Tuo juk naudojamosi kieto kūno tūriui surasti. Paėmus tuščią bandymų vamzdį ir neriant jį į vandenį, reikia suteikti nemaža jėga, kad ištumtum jį į vandenį. Iš čia išeina, kad kietas kūnas vandeny arba kitam skystime atjaucia iš to skystimo pusės spaudimą, atkreiptą prieš jo svorį. Jeigu bandymų vamzdis labai plono stiklo, tai jis nebus išmestas iš skystimo ir laikysis jame tik tada, kada mes pripildysime jį tuo pačiu skystimu kiek augščiau negu panerto band. vamzdžio dalies augštis. Norėdami surasti kieto kūno, esančio skystime, pusiausvyros sąlygas, išvaizduokime sau indą su bet koku skystimu lyginamojo svorio  $d$ . Del paprastumo paimsime kietą kūną šeštainio  $c f e d$  pavidalo, kurio briaunos yra lygios  $a$  centimetrų. Visus šešis šeštainio šonus veikia hidrostatinis spaudimas (pieš. 17). Kad surastume, koks spaudimas veikia kairįjį šoną, mums reikia išmatuoti vidutinis šito šono gilumas, skaitant nuo skysčio paviršiaus. Pažymėsime šią gilumą raide  $h_1$  ( $h_1 = \frac{cf}{2} + cg$ ). Taigi hidrostatinis spaudimas į šią šoną bus  $h_1 \cdot a^2 \cdot d$  ir



Pieš. 17

veikia šitam šonui statinai. Aišku, kad toks pat spaudimas bus į dešinį šoną, tik bus atkreiptas į priešingą pusę, taip kad atstojamasai šitų dviejų spaudimas bus 0. Aišku taip pat, kad toks pat spaudimas veiks į priešakinį ir užpakalinį šoną, ir tie du spaudimai bus atkreipti vienas prieš kitą, taip kad jų atstojamasis bus 0. Kai del spaudimo į viršutinę šeštainio bazę, tai jis bus lygus  $h \cdot a^2 \cdot d$ , jeigu mes raide  $h$  ( $h = cg$  arba  $hd$ ) pažymėsime tos bazės gilumą. Šitas spaudimas bus atkreiptas stačiai žemyn. Kadangi vidutinis gilumas apatinės bazės šeštainio yra  $h+a$  ( $a = cf = de$ ), tad hidrostatinis spaudimas į tą apatinę bazę bus  $(h+a) a^2 \cdot d$  ir veiks stačiai augštyn. Šitas spaudimas augštyn bus didesnis negu spaudimas žemyn,  $(h+a) a^2 d - h a^2 d = (h+a - h) a^2 d = a^3 d$ . Vadinasi, išeina, kad mūsų šeštainis skystime bus įtakoj spaudimo, atkreipto augštyn prieš jo svorį ir lygaus svoriui skystimo, kurį šeštainis išstumia. Žodžiu, kiekvienas panertas skystime kietas kūnas darosi lengvesnis tiek, kiek sveria jo išspauistas arba jo tūryje paimtas skystimas. Mes išvedėm šią dėsnį šeštainiui. Bet mes galime paimti kūną bet kokios formos. Išvaizduokime sau tą kūną, padalintą į daugybę mažučių šeštainių, ir pritaikinkim kiekvienam mažučiai šeštainiui augščiau nurodytus samprotavimus. Tai yra padaręs anglas Green'as (žinoma Green'o teorema) ir patvirtinęs matematiniu samprotavimu augščiau paduotą išvadą bet kokios formos kietam kūnui. Nesunku suprasti, kad ta pati išvada turi galios ir skystam kūnui, kuris randasi kitame skystame kūne ir pagaliau to paties skysto kūno atskiroms dalims, pavyzdžiui, kiekviena vandens dalis nustoja tiek svorio, kiek ji sveria ir todėl ji laikosi ten, kur ji yra, neslinkdama žemyn ir nekildama augštyn.

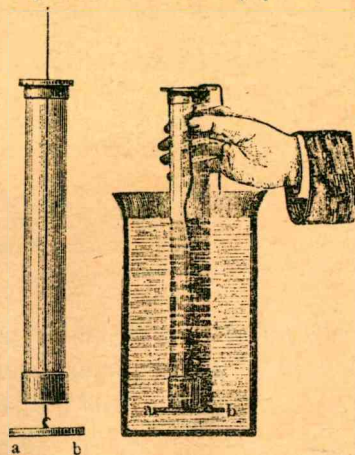
Šitoji išvada senai jau žinoma fizikoje kaipo Archimedo dėsnis. Archimedo vardą teko jau mums minėti, kalbant apie svirties dėsnius ir apie begalinį sraigą. Archimedas (287—212 prieš gimstant Kristui) gimė ir gangreit visą savo amžių praleido Sirakūzuose, Sicilijoje. Tai buvo vienas iš didžiausių ne tik senovės matematikų, bet ir naujųjų laikų matematikų tarpe. Jis yra vienas iš fizikos mokslo kūrėjų. Jis palaikė draugiškus, artimus santykius su Sirakūzų viešpačiu Hieronu, kuris irgi labai domėjosi matematika ir fizika. Tas Hieronas ušsakė aukso vainiką, norėdamas pa-



aukoti jį vienai šventyklai. Kada tas vainikas buvo jau pristatytas, jam kilo abejojimų, ar iš gyno aukso vainikas ir ar ne pridėta sidabro? Jis prašė Archimedo pagalvoti ir išspręsti šią klausimą. Archimedas ilgai apie tai mąstė, bet nieko nesugalvojo, taip kad Hieronas pareiškė jam net savo nepasitenkinimą. Vieną kartą, būdamas vanoje, Archimedas atkreipė dėmesį į tai, kas kiekvienam žmogui, kuris yra buvęs vandeny, žinoma, kad kūnas vandeny atrodo lengvesnis, bet į ką paprastai nekreipiama pakankamai dėmesio. Atkreipęs į tai dėmesį, Archimedas tuojau suprato, kaip išspręsti uždavinys apie vainiką ir supratęs taip pradžiugo, jog iššokęs iš vanos nuogas išbėgo į miestą šaukdamas «ΕΥΡΗΚΑ» (heureka), kas graikiškai reiškia «suradau». Toks bent yra apie tai padavimas.

Supratęs, kad kūnas vandeny nustoja tiek savo svorio, kiek sveria jo išspaustas vanduo, Archimedas atsvėrė vainiką ore ir vandeny, surado tokiu būdu vainiko išspausto vandens svorį ir apskaitė vainiko medžiagos tankumą. Tokiu pat būdu jis nustatė gyno aukso ir sidabro tankumą ir, sulyginęs vainiko tankumą su aukso ir sidabro tankumu, išsprendė Hierono klausimą ta prasme, kad pristatytas jam vainikas ne iš gyno aukso, bet maišyto su sidabru. Tokia tai istorija šito hidrostatikos dėsnio.

Taigi kiekvienas kūnas, panertas į vandenį, atjaučia spaudimą augštin, kuris yra lygus to kūno vandens išspausto svoriui. Šią spaudimą augštin galima demonstruoti atviro iš abiejų galų stiklinio cilindro pagalba (žiūr. 18 pieš.), gerai nušlifuotiems krantais ir gerai nušlifotu skrituliu ab, kuris siūlo pagalbą gali būti prispaustas prie apatinės cilindro skylės. Įpylus į didesnį stiklo indą vandens, pritraukus su siūlu skritulį prie apatinio cilindro galo ir įmerkus cilindrą į vandenį skritulys nekris žemyn, bet tvirtai laikysis. Čia mes turime hidrostatinį spaudimą, kuris gali būti išreikštas reikšiniu  $h$  gramų, jeigu mes skritulio plotą pažymėsime raide  $q$  ( $\text{cm}^2$ ), o skritulio vidutinį gilumą, skaitant nuo vandens paviršiaus, raide  $h$  (cm). Ir iš tikrųjų, mes galime į cilindrą pilti vandenį sulig vandens lygiu išoriniame inde, ir skritulys nekris žemyn. Kaip tik mes pripilsime šiek tiek daugiau vandens, taip kad vanduo cilindry pakils augščiau kaip išoriniame inde, tai hidrostatinis spaudimas žemyn pasidarys didesnis negu spaudimas augštin, ir skritulys ab nudribs ant indo dugno. Tad ir šitas eksperimentas rodo, kad spaudimas augštin į kūną, panertą į vandenį, yra lygus to kūno išspausto vandens svoriui (mūsų eksperimente vandens, išspausto cilindro panertąja dalimi). Tuo pačiu laiku šitas eksperimentas rodo mums, kad panertas vandeny kūnas spaudžia tokia pat jėga žemyn (lygia išspausto vandens svoriui) į vandenį, kas tiesioginai išeina iš 3 Newton'o dėsnio akcijos ir reakcijos lygybės.



Pieš. 18

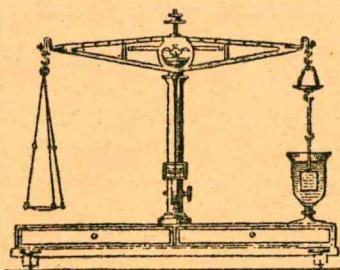
Mokslo srityje svarbiausį pritaikinimą Archimedo dėsnio mes matome įvairiose priemonėse ir metoduose lyginamajam kūnų svoriui surasti. Priminsime čionai, kad vartodami metrinę matų sistemą, mes kūnų tankumui, ar tirštumui (materijos kiekis kūno tūrio vienetu — kūno masingumo mastas), ir kūno lyginamajam svoriui (santykis tarp kūno ir to paties tūrio vandens svorių — skaičius, kuris rodo, kiek sykių kūnas yra masingesnis arba lengvesnis negu vanduo) gauname tuos pačius skaičius, nes masės vienetų metrinėje sistemoje yra metrinio tūrio vieneto vandens masė  $4^{\circ}\text{C}$  temperatūra. Visas skirtumas tik tas, kad tankumas bus išreikštas daiktiniu skaičiumi (tiek ir tiek gramų vienam kubiniam centimetre), o lyginamasai svoris bedaiktiniu skaičiumi. Be to dar, tarp kūnų tankumo ir jų lyginamojo svorio veikia toks pat santykis, kaip tarp masės ir svorio, būtent,  $p = mg$ , jeigu mes raide  $p$  pažymėsime kūno svorį, raide  $m$  jo masę ir raide  $g$  žemės greitėjimą. Tad  $m = \frac{p}{g}$  (išreiškiant



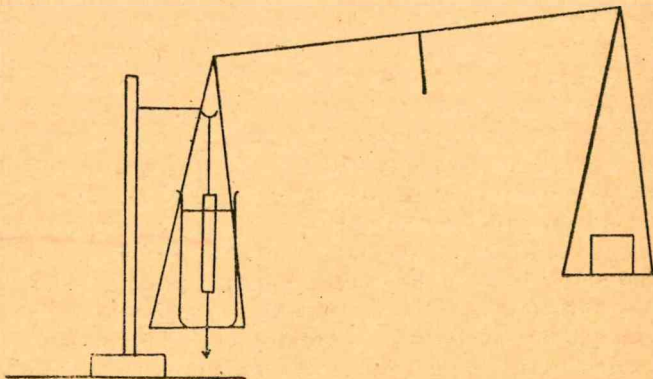
absolutiniais vienetais) ir  $d = \frac{s}{g}$ , jeigu mes pažymėsime kūno tankumą raide  $d$  ir kūno lyginamąjį svorį raide  $s$ . Kadangi mes paprastai vartojame tą patį vienetą, būtent, gramą, taip masėms taip ir svoriams palyginti, tad ir išeina tie patys skaičiai šitiem dviem dydžiam. Bet išreiškiant svorį, kaipojėgą, dinomis, o ne gramais, masių skaičiai visuomet bus  $g$  sykių mažesni negu svorių skaičiai.

Pasipažinsime dabar su įvairiais metodais kietų ir skystų kūnų lyginamajam svoriui surasti, kurie visi remiasi Archimedo dėsnio. 19 piešinys atvaizduoja vadinamas hidrostatinės svarstyklės. Jos skiriasi nuo paprastų svarstyklių tik tuo, kad viena jų lėkštė pakabinta žymiai augščiau negu kita, bet taip, kad abidvi lėkštės būtų pusiausvyroje nesant ant jų svoriams. Pakabinsime ant plono siūlo, ant augštesnės lėkštės kabelio kokį nors kietą kūną, kuris netirpsta vandeny ir nedaro su vandeniu chemiškų reakcijų, ir uždėsime ant kitos lėkštės tiek pasvarėlių, kad būtų pusiausvyra. Tuo būdu mes surasime mūsų kūno svorį ore  $p$  gramų. Paskum paimsime stiklo indą su vandeniu ir pakišime jį iš apačios taip, kad visas kūnas atsидurtų vandeny. Archimedo dėsnio einant kūną veiks spaudimas augštyn, lygus jo išspaus to vandens svoriui, ir kūnas tieku palengvės. Lėkštė, ant kurios kaba kūnas, pakils augštyn, o lėkštė su pasvarėliais nusileis. Norint atstatyti pusiausvyrą ant lėkštės, ant kurios kaba kūnas, reikia pridėti tiek pasvarėlių, kiek sveria kūno išspaus tas vanduo, sakysime,  $p_0$  gramų. Tad lyginamasai mūsų kūno svoris  $s = \frac{p}{p_0}$  gr. Darant tokius bandymus reikia atsiminti, kad vanduo yra maksimalio tankumo esant  $4^{\circ}C$  temperatūrai ir todėl reikia visuomet pažymėti vandens temperatūra, kad, reikalui esant, galima būtų apskaityti lyginamasis kūno svoris iš vandens maksimalio tankumo temperatūros. Be to dar, tiksliai nustatant lyginamąjį svorį, reikia atsiminti, kad visi kūnai nustoja šiek tiek savo svorio ne tik skystimuose, bet ir dujose ir, vadinasi, ore. Tad sveriant ore, reikalingos pataisos svorio sumažėjimui ore einant Archimedo dėsnio, nes pasvarėlių tūris ir kūnų tūris dažniausiai nevienodi. Kada kūno tūris ir svarelių tūris yra vienodi, tada tokios pataisos, žinoma, nereikalingos.

Tas pats metodas gali būti pritaikintas ir surasti lyginamajam svoriui tokių kūnų, kurie tirpsta vandeny, arba kurie chemiškai reaguoja su vandeniu. Tokiais atvejais vietoj vandens reikia paimti kitą kurį skystimą, pavyzdžiui, žibalą, spiritą ir t. t., kuriame kūnas netirpsta ir kuriame jis nereaguoja, ir nustatyti kūno lyginamasis svoris iš šito skystimo, nes Archimedo dėsnis veikia visiems skystiams. Paskui reikia surasti pavartoto skystimo lyginamasai svoris iš vandens ir remiantis tais daviniais apskaityti lyginamasai kūno svoris vandens atžvilgiu.



Pieš. 19



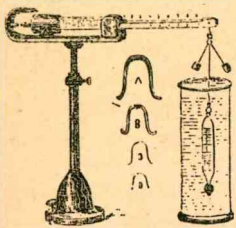
Pieš. 20

Antras metodas kietų kūnų lyginamajam svoriui surasti remiasi tuo faktu, kad ir kūnas, panertas į vandenį, spaudžia vandenį žemyn tokia jėga, kuri yra lygi kūno išspaus to vandens svoriui. Paimsime paprastas svarstyklės (žiūr. 20 pieš.). Užpėsime ant vienos lėkštės stiklą su vandeniu, o ant kitos lėkštės tiek pasvarėlių,



kad būtų pusiausvyra. Pakabinsime ant siūlo kietą kūną ir įleisime jį į vandenį taip, kad jis iš visų pusių būtų apsiaustas vandeniu. Dabar kūnas spaus į vandenį, ir ta lėkštė, ant kurios stovi indas su vandeniu, nusileis žemyn. Tad ant kitos lėkštės reikia uždėti tiek pasvarėlių, kiek sveria kūno išspaustas vanduo, kad atstatytum pusiausvyrą. Jeigu prieš tai kūnas buvo atsvertas ore ir jo svoris  $p$  gramų, o pridėti pasvarėliai sveria  $p_0$  gramų, tad lyginamasai svoris  $s = \frac{p}{p_0}$ .

Skysčio spaudimas į panertą į jį kūną yra padėtas pagrindan Mohr'o - Westfahl'io svarstyklių, kurios yra labai patogios, greitai surasti lyginamajam įvairių skysčių svoriui (žiūr. 21 pieš.). Tų svarstyklių statyvas susideda iš tuščio cilindro ir cilindro stiebo, kuris sklandžiai įeina į tuščią cilindrą ir sraigto pagalba gali būti priveržtas augštesnėj ar žemesnėj padėty. Ant šito stiebo randasi plotmė, ant kurios svyruoja svirtis. Vienas tos svirties galas storesnis negu kitas, dėl to storesnioji svirties dalis yra sunkesnė. Lengvesnė dalis (dešinysis svirties petis piešiny) yra padalyta į 10 dalių, skaitant nuo svirties svyravimo ašies. Svarbią Mohr'o - Westfahl'io svarstyklių dalį sudaro vadinamoji plūdė, dažniausiai stiklinis, tuščiu viduriu, cilindris, kurio apatinis galas yra rutulio pavidalo, arba formos. Rutulys pripiltas gyvojo sidabro. Be to dar, vidury cilindro randasi termometras skysčio temperatūrai žymėti. Svoris šitos plūdės su plonu metaliniu siūlu toks, jog, prikabinus ją su kabliuku prie dešiniojo svirties



Pieš. 21

peties galo, — svirtis ore bus pusiausvyroje. Kad galėtumėm akim konstatuoti pusiausvyrą, ant kairiojo (sunkesnio) svirties peties galo randasi štiftas ir toks pat štiftas randasi ant užriesto plotmės galo. Svirtis yra pusiausvyroje, kada vienas štiftas ir kitas štiftas savo aštrumais atsistoja vienas prieš kitą toje pačioje lygumoje, su ta, tačiau, sąlyga, kad statyvas, ant kurio randasi plotmė, stovi stačiai, vertikaliai. Kad gautum tokią padėtį, pakabinę ore ant dešiniojo svirties peties kabliuko plūdę, mes sraigto pagalba, kuris randasi ant statyvo bazės, galime gauti tokią padėtį, kad svirtis nusistatytų gulsčiai (vadinasi, statyvas statinai). Prie Mohr'o - Westfahl'io svarstyklių yra pasvarėlių rinkinys nedidelių lankų, arba reiterių, pavidalo. Du didesni reiteriai yra vienodo svorio, reiteris B — 10 sykių lengvesnis negu reiteris A, reiteris C — 100 sykių lengvesnis ir pagaliau reiteris D — 1000 sykių lengvesnis. Pakabinę ant dešiniojo svirties peties kabliuko plūdę ir nustatę pusiausvyrą ore, mes svarstyklėms patikrinti pakišame iš apačios po plūdę cilindrinį stiklą su distiluotu vandeniu taip, kad visa plūdė iki metalinio siūlo pradžios būtų panerta vandeniui. Vandens spaudimas augštyn, lygus plūdės išspausto vandens svoriui, pakels dešinį svirties petį augštyn, o kairįjį petį palenks žemyn. Norint atstatyti pusiausvyrą ant kabliuko, ant kurio kaba plūdė, reikia dar užkabinti vienas iš dviejų didžiųjų reiterių A. Jeigu tai padarę mes gausime pusiausvyrą, tai mes galime skaityti, kad didysis svoris, užkabintas ant dešimto dešiniojo peties padalinimo, atitinka vienetui, arba vandens lyginamajam svoriui. Vadinasi, pakabinę tą patį reiterį ant 9, 8, 7 ir t. t. padalinimų, mes turėsime 0,9, 0,8, 0,7 ir t. t. šito reiterio vandeninės vertės. Norint surasti lyginamasai svoris lengvesnių, negu vanduo, skystimų, pavyzdžiui, žibalo, mes išpilame iš cilindrinio stiklinio indo vandenį, išdžioviname jį ir pripilame žibalo. Pakišus jį po plūdę taip, kad jis visas iki metalinio siūlo pradžios atsидurtų žibale, mes dedame didįjį reiterį A iš eilės ant 9, 8, 7 padalinimų ir pagaliau paliekame jį ant tokio padalinimo, prie kurio veikiantis ant dešiniojo svirties peties jėgos momentas truputį bus mažesnis negu veikiantis ant kairiojo peties jėgos momentas, kitaip sakant, taip, kad dešinysis petis būtų truputį pakilęs augštyn, o kairysis truputį nusileidęs žemyn. Tegu tai bus 8 padalinimas. Toliau mes imame dešimt sykių lengvesnį reiterį B, kuris pakabintas ant 10 padalinimo reikėtų dešimtą dalį didelio reiterio A. Su tuo reiteriu B mes elgiames taip pat, kaip su reiteriu A. Tegu, pakabinus šitą reiterį ant trečio padalinimo, dešinysis svirties petis vėl



truputį bus pakilęs augštin gulsčios padėties atžvilgiu. Mes imame tada trečiąjį reiterį C, kuris yra 10 sykių lengvesnis negu B ir 100 sykių lengvesnis negu A. Sakysime, kad, pakabinus šitą reiterį ant penkto padalinimo, mes atstatome svirties pusiausvyrą, tad lyginamasis svoris žibalo bus 0,835, esant tai temperatūrai, kurią rodo plūdės termometras. Jeigu mums reikia nustatyti lyginamaisi svoris skysčių, sunkesnių negu vanduo, vadinasi, didesnis negu vienetas, tai mes išsyk kabiname ant to paties kabliuko, kur kaba plūdė, vieną iš didžiųjų reiterių A ir su kitais reiteriais elgiamės kaip augščiau parodyta.

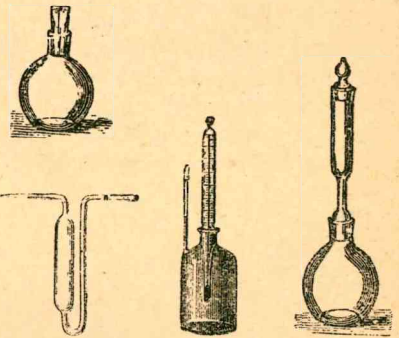
Mohr'o-Westfahl'io svarstyklės yra tuo patogios, kad jų pagalba galima nustatyti greitai lyginamaisi svoris įvairių įvairiausių skysčių, nes labai mažai tokių skysčių, kurie chemiškai veikia stiklą.

Skysčio lyginamajam svoriui surasti vartojami piknometrai (žiūr. 22 pieš.). Piesinys atvaizduoja įvairios formos piknometrus. Paprasčiausias piknometras tai yra stiklo indas, nedidelio buteliuko arba nedidelės kolbos pavidalo, su gerai nušlifuotu stiklo kamščiu, per kurį eina siauras kanalas (viršutinė pieš. figūra). Norint surasti lyginamasis kokio nors skysčio svoris, reikia atsverti piknometras su kamščiu. Tegu jo svoris bus  $P_0$  gramų.

Paskui pripilti piknometras tiriamo skysčio truputį augščiau tos vietos, kur prasideda piknometro kaklas, ir įkišti nušlifuotą kamštį. Dalis skystimo ištekęs per kamščio kanalą. Nušluosčius, piknometras su skystimu sveriamas. Tegu jo su skystimu svoris bus  $P_1$  gramų, tad skystimas sveria  $P_1 - P_0$  gramų. Pagaliau skystimas reikia išpilti iš piknometro, išplauti jį su kitu skystimu, kuriame pirmasai tirpsta. Paskui išplauti su distiluotu vandeniu ir pripilti piknometrą distiluoto vandens truputį augščiau tos vietos, kur prasideda jo kaklas. Užkimšdami kamščiu, mes išspausime dalį vandens ir turėsime vandenį to paties tūrio, kaip bandomas skystimas. Tegu atsverę rasime, kad piknometras su vandeniu sveria  $P_2$  gramų. Tad vanduo to paties tūrio, kaip bandomas skystimas, sveria  $P_2 - P_0$  gr. ir lyginamaisi svoris bandomojo skystimo bus  $s = \frac{P_1 - P_0}{P_2 - P_0}$ . Kita piknometro forma atvaizduota iš dešinės pie-

sinio pusės. Šitas piknometras turi kamštį stiklinio vamzdžio pavidalo, platesnio viršutinėje dalyje ir apatinėje dalyje ir susiaurinto vidurinėje dalyje. Apatinė dalis gerai nušlifuota, kad hermetiškai įeitų į piknometro kaklą. Susiaurinta dalis dažniausiai vidury turi įbrėžtą diemantu račiuką ir pagaliau viršutinę vamzdžio dalį galima užkišti nušlifuotu stiklo kamščiu. Bandomas skystimas pilamas čionai iki buteliuko (piknometro kaklo kranto). Įdedant kamštį - vamzdį mes išspausime dalį skystimo, taip kad dažniausiai skystimo lygis bus augščiau įbrėžto ant siauro vamzdžio kaklo račiuko. Siauro filtruojamo popieriaus lapelio pagalba atsargiai, pamaži galima nuimti skystimo kaupą taip, kad skystimo lygis stovėtų ties įbrėžtu račiuku. Užkišus vamzdį kamščiu, elgiamasi kaip augščiau pasakytą.

Ieškant skysčių lyginamaisi svoris, reikia pažymėti temperatūra, esant kuriai skystis sveriamas, nes kartu su temperatūra kinta skysčio tūris, o tankumas visuomet yra atvirkščiai proporcingas skysčio tūriui. Kad nereikėtų atskirame inde matuoti skysčio temperatūra, vartojamas piknometras, atvaizduotas 22 piešinio vidury. Tai yra buteliukas, užkišamas termometru, suteikus termometrai žemėliau jo vidurio nušlifuoto stiklinio kamščio pavidalą. Be to, buteliukas (piesinys iš kairės pusės) turi prilydytą stiklinį vamzdį su įbrėžtu per vidurį šito vamzdžio račiuku. Ant šito vamzdžio galo galima užmauti stiklinę skrybėlėlę. Į šitą piknometrą visuomet pilama skystimo tiek, kad jo lygis stikliniame vamzdyje visuomet būtų ties įleistu ra-



Pieš. 22



čiuku. Patogumas šito piknometro tas, kad sveriant skystimą galima apskaityti jo temperatūrą.

Pagaliau iš kairės 22 piešinio pusės atvaizduotas profesoriaus Ostwald'o piknometras pavidalo U—vamzdžio, kurio viena dalis žymiai didesnio diametro negu kita dalis. Užmovus ant didesniojo, gulsčiai užlenkto, piknometro galo kaučiuko vamzdį ir panėrus jo kairįjį snapą į bandomą skystimą, mes patogiai ir lengvai galime pritraukti į šią piknometrą tiek skystimo, kiek reikia, būtent: iki tam tikrų ženklų, įbrėztų ant dešiniojo siaurojo piknometro vamzdžio. Savaime aišku, kad sveriant tokį piknometrą reikia pakabinti jį viršum svarstyklių lėkštės ant plonos vielutės.

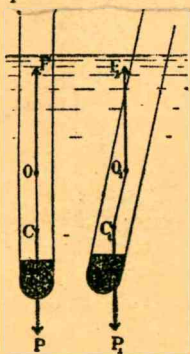
Tais atvejais, kada reikia surasti lyginamasai svoris kieto kūno, kurio kiekis yra labai mažas arba kuris yra miltelių pavidalo, vartojamas irgi piknometras, nes tik su piknometru ir su precizijos svarstyklėmis mes galime nustatyti mūsų kieto kūno dalelių išspausito vandens tūrį; tokiais atvejais mes atsveriamo ant precizijos svarstyklių mažą gabalėlį arba miltelių žiupsnelį bandomojo kieto kūno. Tegu jo svoris bus  $p$  gramų. Paskui surandame tuščio piknometro svorį  $P_0$  gramų ir pripildo iki tam tikrų bruožų, arba ženklų, distiluoto vandens to paties piknometro svorį  $P$ . Nuėmę piknometrą nuo svarstyklių, mes metame į jį kieto kūno gabalėlį arba leidžiame kieto kūno miltelius, kurie išspaudžia tam tikrą vandens tūrį taip, kad vandens lygis piknometre pasirodo augščiau ženklo, arba bruožo. Nuėmus augščiau nurodytu būdu vandens kaupą, piknometras su vandeniu ir kietu kūnu vėl sveriamas. Tegu tas svoris bus  $P_1$  gramų. Iš čia mes apskaitome, kad vanduo piknometro tūryje sveria  $P - P_0$  gramų, o pridėjus kietą kūną bus  $P - P_0 + p$  gramų. Vanduo gi ir kietas kūnas, užimdami piknometro tūrį, sveria  $P_1 - P_0$  gr. Taigi išspausintas kieto kūno vanduo sveria  $P - P_0 + p - (P_1 - P_0) = P - P_1 + p$  gramų, ir mes turime  $s = \frac{P}{P - P_1 + p}$ . Iš čia išeina, kad piknometru galima naudotis kaipo voluminometru, būtent, kaipo aparatu mažų kūno gabaliukų tūriui surasti.

## 6 §. Plaukiojančių kūnų pusiausvyra.

Tegu kietas kūnas sveria  $P$  gramų. Tegu panertas į vandenį jis nustoja  $p$  gr savo svorio. Jeigu  $P > p$ , tai kūną veiks atstojamoji jėga  $P - p$ , atkreipta žemyn, ir kūnas nuskęs ant indo dugno. Jeigu  $P$  lygus  $p$ , tai atstojamoji dviejų jėgų, būtent, kūno svorio ir vandens spaudimo augštyn, bus lygi 0, ir kūnas, panertas į vandenį, bus neutralės pusiausvyros padėty ir turėsis vandenį. Pagaliau jeigu  $P < p$ , tai atstojamoji jėga  $P - p$  turės neigiamą ženklą, reiškia, veiks augštyn, ir kūnas bus išstumtas ant vandens paviršiaus. Paprastai mes kalbame apie kūno plaukiojimą, kada kūnai tūrisi vandenį, pasinėrę jame mažesne arba didesne savo tūrio dalimi. Tegu kūnas sveria  $P$  gramų, o vandenį randasi, sakysime, pusė kūno tūrio. Tad, pažymėję kūno tūrį raide  $V$ , mes turėsime kūno vandens išspausimą svorį  $\frac{V}{2}$  gramų ir šitas vandens svoris bus lygus kūno svoriui  $P$  gramų. Vadinas, vanduo, paimtas visu kūno tūriu, svers šituo atveju  $2P$  gr., ir mūsų kūno lyginamasai svoris bus  $S = \frac{P}{2P} = \frac{1}{2}$ . Pažiūrėsime dabar, kokios pusiausvyros sąlygos kietam kūnui, kurio tik dalis panerta į vandenį. Jeigu mes paimsime stiklinį bandymų vamzdį ir panersime jį stačiai į vandenį, tai pusiausvyros nebus. Bandymų vamzdis bus išstumtas iš vandens ir parvirs ant šono. Jeigu mes norime, kad bandymų vamzdis stačias laikytųsi vandenį, tai reikia jį apsunkinti, pripylus į jį šatrų arba, dar geriau, gyvojo sidabro ir tuo būdu pažeminus kuo labiau tojo vamzdžio masės centro padėtį. Tokio-mis aplinkybėmis bandymų vamzdis, panertas į vandenį, stovės stačiai (žiūr. 23 pieš.). Tajį mūsų vamzdį veikia dvi jėgos, būtent: jo svoris, kurio pridėjimo taškas bus taške  $C$ —



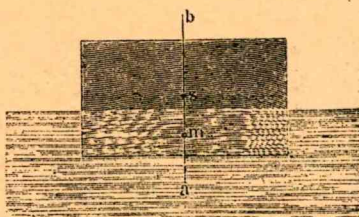
vamzdžio masės centre. Šita jėga veikia stačiai žemyn ir, vadinas, stengiasi įtraukti mūsų vamzdį į vandenį kuo giliau. Bet tuo pačiu laiku vamzdį veikia vandens spaudimas stačiai augštyn. Norint surasti šitos spaudimo jėgos augštyn pridedamas taškas, reikia surasti išspausto vamzdžio vandens masės centro padėtis. Aišku, kad tas taškas, kaip didžiausias simetrijos taškas, bus pačiam vidury vandens stulpo, arba vandens cilindro, kuris yra lygus panertos bandymų vamzdžio dalies tūriui. Tai bus taškas O. Taigi svorio jėga veikia taške C žemyn, o vandens spaudimo jėga veikia ta pačia statine linija augštyn taške O. Aišku, kad tik esant toms jėgoms lygioms bandymų vamzdis bus pusiausvyroje. Taškas O vadinasi vandens spaudimo centru. Pakreipkime dabar mūsų vamzdį, sakysime, į dešinę pusę. Vam-



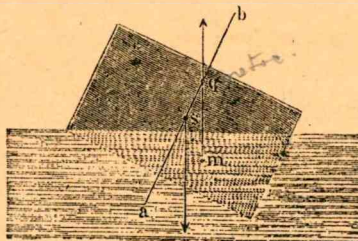
Pieš. 23

zdžio masės centro padėtis nepakitės, bet vandens spaudimo centro padėtis pakitės, nes dabar didesnė dalis bandymų vamzdžio bus vandeny, ir todėl tojo vamzdžio svorio jėga ir vandens spaudimo jėga veiks dabar jau nebe ta pačia linija, nors ir lygiagrečiomis statinėmis kryptimis. Taigi mes dabar turėsime porį lygiagrečių, bet atkreiptų į priešingas puses, jėgų: vieną veikiančią taške C žemyn, kitą veikiančią taške O augštyn, ir iš piešinio aišku, kad šitų jėgų poris suka vamzdį į jo statinę pirmąją padėtį. Bandymų vamzdis pasvyruos ir pagaliau užims vėl statinę (vertikalinę) padėtį. Taigi čia mes turime pastovios pusiausvyros sąlygas, spaudimo centrui esant augščiau negu masės centras. Mes galime pasakyti, kad visuomet, kada spaudimo centras bus augščiau negu masės centras — toks kūnas skystime bus pastovioj pusiausvyroj. Bet tai nėra dar būtina pastovios pusiausvyros sąlyga, nes yra atsitiki-

mų, kada kūnas skystime randasi pastovios pusiausvyros padėty, nepaisant to, kad to kūno masės centras randasi augščiau negu skystimo spaudimo centras. Paimsime medinį keturkampį stulpelį ir panersime jį į vandenį taip, kad jis gulėtų ant savo ilgojo šono (žiūr. 24 ir 25 pieš.). Paprastai medžio lyginamas svoris sudaro  $\frac{1}{3}$ , ir todėl mūsų stulpelis parims vandenį, pasinėręs  $\frac{1}{3}$  savo tūrio. Stulpelio masės centras bus taške s (pačiam stulpelio vidury), o spaudimo centras bus taške m, pačiam išspausto vandens paralelopipedo vidury. Taigi čia spau-



Pieš. 24



Pieš. 25

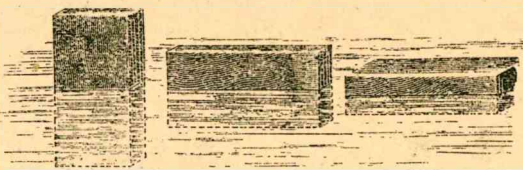
dimo centras bus žemiau negu masės centras, o tačiau mūsų stulpelis bus pastovioj pusiausvyroj. Iš tikrųjų, pasukę mūsų stulpelį iš kairės į dešinę pusę, mes nepakeisime jo masės centro s padėties, nes masės centro padėtis pareina tik nuo stulpelio formos ir nuo medžiagos paskirstymo jame. Bet spaudimo centro m padėtis pakitės, nes išspausto vandens tūris ir forma pakitės. Taškas m bus dabar dar žemiau ir labiau pasistums į dešinę pusę, nes iš šitos pusės bus didesnė vandens masė. Nepaisydamas to, mūsų stulpelis pasvyravęs vėl sugrįš į savo pirmąją padėtį ir atsiguls ant ilgojo šono. Taigi mes čia turime pastovią pusiausvyrą. Čia irgi veikia dvi jėgos: viena taške s stačiai žemyn (svorio jėga), kita taške m stačiai augštyn (vandens spaudimo jėga). Pratęskime spaudimo jėgos statinę liniją iki persikirtimo su pirmąja stulpelio statine linija ab jos naujo padėty (arba iki persikirtimo su statine simetrijos linija). Sakysime, kad spaudimo linija perkirto šią liniją taške q. Į šią tašką mes galime perkelti spaudimo jėgos pridedamąjį tašką ir tada bus aišku,



kad mūsų stulpelis bus įtakoj porio jėgų, kurios suks stulpelį ta prasme, kad grąžintų jį į pirmąją padėtį. Taškas q pirmąsios statinės linijos naujoje padėtyje ir statinio spaudimo linijos (persikirtimo taškas) vadinasi metacentras. Taigi mes galime pasakyti, kad jeigu metacentras randasi augščiau masės centro, tai kūnas, panertas dalimi į vandenį, bus pastovios pusiausvyros padėtyje. Jeigu gi metacentras randasi žemiau masės centro, tai kūnas bus nepastovios pusiausvyros padėtyje ir, paveikus mažiausiam impulsui, apsisvers ir atsidurs tokioje padėtyje, esant kuriai masės centras paslinks kuo daugiau žemyn, o metacentras pakils. Kada metacentras ir masės centras sutampa, tai mes turime beskirčią, arba neutralinę, pusiausvyrą, kaip, pavyzdžiui, rutulio, perpus panerto į vandenį ir tokioje padėtyje plaukiojančio.

Čia paduota pastovios pusiausvyros sąlyga turi bendros reikšmės. Reikia tik atsiminti, kad būna atsitikimų, kada kūne, plaukiojančiame vandens arba kito kokio skystimo paviršiumi, negalima surasti metacentras, o tačiau kūnas gali būti pastovioje pusiausvyroje.

Plaukiojančio kūno pusiausvyros sąlygos yra gan painūs uždavinys hidrostatikoje, bet sprendžiant šią uždavinį, sakysime, statant garlaivius pirmiausia turi būti išspręstas klausimas relatyvios padėties šitų trijų pagrindinių taškų: masės centro, spaudimo centro ir metacentro. Taip pat kraunant krovinius į garlaivį reikia da-



Pieš. 25a

boti, kad masės centras būtų kuo žemiau, o metacentras kuo augščiau, nes tik tada mes turėsime užvis labiau pastovią pusiausvyrą. Slenkant gi metacentrui žemyn, o ypač atsidūrus žemiau masės centro, garlaivis dėl mažiausios priežasties gali apsisversti.

Piešinys 25a rodo medžio stulpelį, plaukiojantį vandens paviršiumi trijose padėtyse. Iš to, kas augščiau pasakyta, aišku, kad stulpelio pusiausvyra statinėje padėtyje (kairioji piešinio pusė) bus užvis mažiau pastovi, o gulščioje padėtyje ant didžiojo šono bus užvis labiau pastovi, nes pirmoje padėtyje spaudimo centras bus užvis žemiau masės centro atžvilgiu, o antroje padėtyje bus užvis arčiau prie masės centro.

## 7 §. Areometrai.

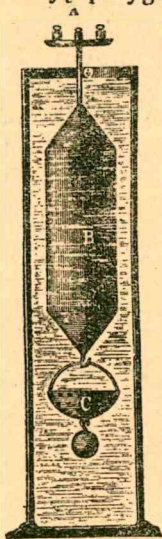
Pasipažinę su plaukiojančių kūnų pusiausvyros sąlygomis, aprašysime čia dar vieną metodą kietų ir skystų kūnų lyginamajam svoriui nustatyti, kuris remiasi plaukiojimo dėsniais.

26-s pieš. atvaizduoja vadinamąsias hidrostatines Nicholsono svarstyklas. Tą aparatą sudaro misinginis arba stiklinis cilinderis B su dviem kūgių pavidalo galais. Viršutinis galas baigiasi stiebu su lėkšte A. Ant stiebo vietoje O yra ženklas štitto pavidalo. Ant apatinio galo, ant kablelio, kaba krepšiuokas C su apskritomis skylėmis, nelyginant sietas, ir su dangčiu. Paėmę augštą stiklo cilinderį ir pripylę jį vandens, įmerksime cilinderį B su krepšiu į vandenį. Jis plaukios ir paprastai iš vandens išeis jo viršutinis galas (viršutinio kūgio dalis). Paimsime nedidelį gabaliuką kokio nors kieto kūno ir uždėsime ant lėkštės. Cilinderis B pasiners vandeny truputį žemiau. Uždėsime ant lėkštės tiek pasvarėlių P gramų, kad cilinderis pasinertų vandeny iki linijos (ženklų O). Sakysime, kad mūsų kietas kūnas sveria x gramų, o cilinderis su lėkšte ir krepšiu sveria Q gramų, tad mes turėsime  $x + P + Q = V$ . Raide V čia mes žymime cilinderio B ir krepšio C išspausto vandens tūrį, vadinasi, ir svorį, nes vandens tankumas yra vienetas. Aišku, kad parašyta lygtis išreiškia Archimedo dėsnio veikimą. Kad cilinderis B su krepšiu būtų vandeny pastovioje pusiausvyroje ir statinėje padėtyje, reikia, kad jo masės centras būtų kuo žemiau ir kad spaudimo centras būtų augščiau masės centro. Nuimsime dabar nuo lėkštės mūsų kietąjį kūną ir į jo vietą pridėsime ant lėkštės tiek pasvarėlių p, kad cilinderis B



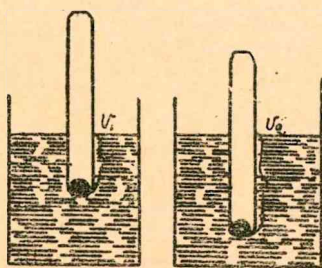
su krepšiu vėl pasinertų vandeny iki linijos O. Vėl mes turime:  $p + P + Q = V$ . Sudėję palyginti paskutinę lygtį su pirmąja, mes rasime, kad paimtas mūsų kūnas sveria  $p$  gramų. Taigi Nicholsonso svarstyklės duoda galimumo surasti kieto kūno svorį, ir reikia pažymėti, kad tai yra jautrokos svarstyklės. Norint surasti kieto kūno lyginamąjį svorį, reikia dar surasti, kiek sveria to kūno išspausťas vanduo. Todel išimsime iš vandens aparatą, įdėsime mūsų kūną į krepšį ir vėl įmerksime į vandenį, uždengę krepšiuoką dangčiu (tas reikalinga ypač tais atvejais, kada paimtasis kūnas yra lengvesnis už vandenį, nes be dangčio kūnas būtų išmestas iš krepšiuoko augštyr). Uždėjus ant lėkštės vėl  $P$  gramų, reiks pridėti dabar ant lėkštės tiek gramų, kiek sveria kieto kūno išspausťas vanduo, nes kietas kūnas vandeny sveria tiek mažiau, kiek sveria jo išspausťas vanduo. Sakysime, reikia pridėti  $p_1$ ,

tad mūsų kieto kūno lyginamasai svoris  $s = \frac{p}{p_1}$ .



Pieš. 26

Šitas aparatas vadinasi dar Nicholsonso areometras, arba nuolatinio tūrio areometras, nes vartodami jį mes visuomet įmerkiame jį į vandenį iki tam tikro ženklų (visuomet tą patį areometro tūrį). Savaimė aišku, kad šituo areometru galima pasinaudoti skystimų lyginamajam svoriui nustatyti (areometras, iš graikų kalbos, reiškia — svarumo matuotojas, ir paprastai areometrais mes vadiname aparatus lyginamajam svoriui nustatyti). Kad surastume lyginamąjį svorį, sakysime, spirito, mes pripilame stiklo cilindrinį spirito, įleidžiame areometrą į spirity ir uždedame tiek pasvarėlių, kad areometras pasinertų spirite iki ženklų O (čia galime apsieiti ir be krepšio). Tegu pats areometras sveria  $q$  gramų ir tegu uždėta ant lėkštės  $p$  gramų, tad  $q + p = v$ . s. Čia  $v$  reiškia areometro išspausťą spirito tūrį, o  $s$  — spirito lyginamąjį svorį. Įspylę spirity, išskalavę stiklo indą, įmerkiame areometrą į vandenį ir uždedame ant lėkštės tiek pasvarėlių, kad areometras pasinertų iki linijos O. Sakysime, kad mums teko uždėti  $p_1$  gramų. Tad  $q + p_1 = v$  ( $v$  — išspausťo vandens tūris, vadinasi, ir svoris). Taigi, padaliję pirmąją lygtį antrąja, mes rasime, kad spirito lyginamasai svoris  $s = \frac{q+p}{q+p_1}$ .

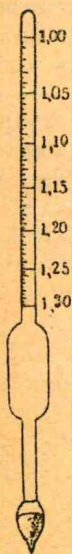


Pieš. 27

Paimsime stiklinį cilindrinį 20 arba 30 centimetrų ilgio ir nuo 0,5 iki 1 centimetro skersmens, arba diametro. Pažeminti kuo žemiau šito cilindrinio masės centrui, įpilame į jį šatrų arba gyvojo sidabro ant dugno, o kitą jo galą užlydysime (27 pieš.). Tegu toksai cilindris sveria  $p$  gramų. Įmerksime šitą cilindrinį į skystimą, kurio lyginamasai svoris  $s_1$ . Jis pasiners tame skystime savo tūrio dalimi, kurią (tūrio dalį) pažymėsime raide  $v_1$ . Taigi mes čia turime  $p = v_1 s_1$ . Išimsime mūsų cilindrinį iš šito skystimo ir įmerksime jį į kitą skystimą, sakysime, lengvesnį negu pirmasis. Tame skystime mūsų cilindris pasiners giliau. Pažymėsime šito skystimo lyginamąjį svorį  $s_2$ , o pasinėrusios skystime cilindrinio dalies tūrį raide  $v_2$ . Tada, pagal Archimedo dėsnį,  $p = v_2 s_2$ . Lyginami šitą lygtį ir pirmąją lygtį, mes turime  $v_1 s_1 = v_2 s_2$ , arba  $\frac{s_1}{s_2} = \frac{v_2}{v_1}$ , žodžiais: skysčių lyginamieji svoriai bus atvirkščiai proporcingi įmerkiamiems į skysčius cilindrinio tūriams. Šituo principu remiasi nuolatinio svorio areometrai — patogūs aparatai įvairių skysčių lyginamajam svoriui matuoti. 28 piešinys atvaizduoja šitų areometrų formą, kuri jiems paprastai suteikiama. Mes turime čia platoką tuščią stiklinį cilindrinį, kuris apačioj baigiasi nedideliu rutuliu, o viršų ištemptas ilgoko tuščio stiebo pavidalu. Į rutuliuką įpilama



gyvojo sidabro pažeminti areometro masės centrui ir pasiekti jo statinei padėčiai bei pastoviai pusiausvyrai skystimuose. Stiebo galas paprastai užlydytas. Dažnai vidury cilindro esti termometras temperatūrai apskaityti. Įmerkime areometrą į vandenį (matuoti areometrais reikia turėti stiklo indą, augšto cilindro pavidalo). Tegu jis pasiners gangreit iki stiebo viršaus. Padarysime čionai ženklą ir pažymėsime šią vietą skaitmeniu 1. Išėmę iš vandens ir nušluostę, įmerkime areometrą į sunkesnę kaip vanduo skystimą. Jis pasiners žymiai mažesne savo tūrio dalimi, sakysime, iki stiebo susijungimo su cilindrine dalimi. Jeigu skysčio lyginamasai svoris bus, sakysime, 1,3, tai šitoj vietoj ant areometro reikia padaryti ženklas ir pažymėti jis skaitmeniu 1,3. Atokumą tarp šitų dviejų ženklų mes galime padalyti į 60 dalių ir tada šitokių areometru mes galime matuoti tokius lyginamuosius svorius, kurie yra ribose 1—1,3 ir matuoti intervalais 0,005. Jeigu mes atokumą tarp bruožų 1,3 ir 1 padalysime į 600 dalių, tad mes galėsime matuoti daug tiksliau, būtent, intervalais 0,0005 (vadinasi, reikėtų paimti ilgesnis stiebas). Paprastai tokie areometrai turi popierinę skalą tuščio stiklinio stiebo viduryje ir ta skala mechanikų dalijama viršuj nurodytu būdu (tas galima padaryti, pakol viršutinis stiebo galas atdaras, neužlydytas).



Pieš. 28

Jeigu mes norėtumėm vienu tokiu areometru matuoti lyginamuosius svorius ir skysčių, lengvesnių už vandenį ir sunkesnių už vandenį, tai mes gautumėm turėti areometrą su perilgu stiebu, kas nepatogu, nekalbant jau apie tai, kad stiklo indai skystimams būtų pergilūs. Išvengti tokiame nepatogumui, areometrai gaminami tam tikriems intervalams, sakysime, skysčiams lengvesniems už vandenį, intervalai gali būti 0—0,5; 0,5—1. Tai būtų du areometrai. Skysčiams, sunkesniems už vandenį, galima turėti trys areometrai su intervalais 1—2, 2—3, 3—4. Paprastai parduodamas rinkinys 4 ar 5 areometrų atskirame etui. Areometrai, specialiskai pritaikinti spirito stiprumui matuoti, vadinasi spiritometrai, kaip antai Tralleso spiritometras. Jis, be paprastų padalijimų, turi dar padalijimų nuosimčiais, kurie rodo, kiek spirito tūrio nuosimčių arba svorio nuosimčių yra bandomajame svaigstamame gėrėle. Taip pat yra atskiras areometras pieno riebumui matuoti, kuris vadinasi laktodensimetras. Šito areometro padalijimai parodo, kiek nuosimčių riebalų yra piene.

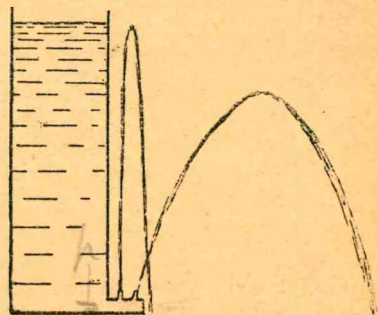
## 8 §. Pagrindiniai hidrokinetikos dėsniai. Torricelli'o teorema. Skysčio tekėjimas iš skylės ir jo tekėjimas kanalu. Hidrodinaminis spaudimas. Pritaikinimai.

Dabar panagrinėsime klausimą, kokie santykiai veikia tarp spaudimo ir greitumo, jeigu skystimas juda. Paimsime cilindrinį indą (piešiniai 29 ir 30) su koku nors skystimu ir išgręsime skylę indo apačioje. Iš skylės tekės skystimas srovės pavidalu. Pažymėsime skysčio spaudimą skylės lygumoje raide  $p$ , skylės skerskroščio plotą raide  $q$  ir skylės storumą raide  $d$ . Tad jėga, veikianti skystį skylėje, bus  $pq$ , ir kadangi ta jėga varo skystį skylėje per atokumą  $d$ , tai tos jėgos atliktas darbas bus  $pqd$ . Tas darbas turi būti lygus kinetinei ištekančio iš skylės skysčio energijai. Pažymėsime skysčio lyginamąjį svorį raide  $s$ . Tad skysčio masė skylėje bus  $dqs$ . Pažymėsime toliau tos masės greitumą, ištekančią iš skylės, raide  $v$ . Tad kinetinė skysčio energija bus  $\frac{1}{2} dqs v^2$ . Šita kinetinė energija, kaip jau yra pasakyta, turi būti lygi jėgos atliktam darbui. Taigi  $\frac{1}{2} dqs v^2 = pqd$ , arba  $\frac{1}{2} s v^2 = p$ . Iš čia išeina  $v = \sqrt{\frac{2p}{s}}$ . Vadinasi, žinodami spaudimą skylės lygumoje ir žinodami



skysčio tankumą, mes galime apskaityti skysčio greitumą, ištekančią iš skylės. Antra vertus, spaudimas  $p$  pareina nuo gilumo skysčio sluogsnio, kurį veikia tas spaudimas. Pažymėsime gilumą, kuri yra skylės vidury, raide  $h$ , tad spaudimas, išreikštas dinomis, bus  $p = hsg$  (g čia reiškia žemės greitėjimą). Pakeitę  $p$  reiškinį  $\Delta v$  dydžiu  $hsg$  mes gausime  $v = \sqrt{\frac{2hsg}{s}} = \sqrt{2hg}$ . Taigi išeina, kad srovės pavida-

lu ištekančio iš skylės skysčio greitas pareina tik nuo skylės gilumo ir nuo žemės greitėjimo ir visiškai nepareina nuo skysčio medžiagos, lygiai taip, kaip įgytas laisvai krintančio kūno greitas. Tai ir yra žinoma Torricelli'o teorema, paskelbta 1644 metais (Torricelli's buvo vienas iš gabiųjų Galilejaus mokinių). Taigi jeigu mes su tam tikru prietaisu, pavyzdžiui, įdėję į skylę trumpą stiklo vamzdį, užlenktą stačiai augštin (29 pieš.), pakeisime greito linkmę, tai mūsų srovė eis augštin ir, eidama pagal energijos sulaikymo dėsnį, turi pasiekti augštį  $h$ . Iš tikrųjų gi srovė, atlenkta augštin, pasieks šiek tiek mažesnę augštį, būtent, 0,9  $h$  dėl tos priežasties, kad dalis skysčio energijos naikinama indo šonų trynimu, oro ir krintančių žemyn lašų pasipriešinimu. Šituo dėsniu remiasi vandens fontanų veikimas. Kalnuotose kraštuose, kur yra pakankamai nuožulniai slenkančių vandens sluogsnų, lengva įsitaisyti fontanas, remiantis hidrostatiniu vandens spaudimu. Išgręžę skylę ir įdėję į ją vamzdį, lengvai gausime smarkų fontaną, hidrostatiskai spaudžiant vandens gyslai augštesnioje vietoje. Dirbtiniams fontanams reikia sudaryti dirbtinį spaudimą, pumpuojant, sakysime, orą į cisternas su vandeniu po žemių, kas ir daroma lygumose. Bet ir gamtoje mes turime tokių atsitikimų, kada giliai po žemėmis, viršum skysčio, susitaupe labai daug dujų, kurios reiškia didelį spaudimą. Taip būna, sakysime, tose vietose, kur yra naftos. Gręžiant šulinį naftai gauti ir pasieks susitaupiusių dujų urvą, labai dažnai nafta ima mušti augštin dideliu smarkiu fontanu, kuris net ir užsidega, susidūrus išmetamiems akmenims su konstrukcijos geležimi.



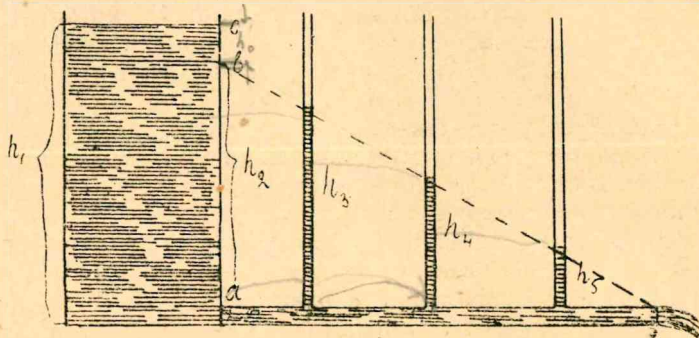
Pieš. 29

Greitas  $v = \sqrt{2gh}$  matuojamas centimetrais per sekundą (kelias atliktas skysčio dalelių per 1 sekundą). Tas greitas galima išreikšti ir tūrio vienetais, pavyzdžiui, kubiniais centimetrais. Reikia tik linijinis greitas padauginti iš skylės skersrodžio ploto. Taigi  $Q = q \sqrt{2gh}$  ( $\text{cm}^3$ ). Tikrenybėje šitas dydis niekuomet nepasiekiamas, nes ištekančią srovę turi mažesnę skersrodžio plotą negu skylės skersrodžio plotas, dėl priežasties šoninio įsiveržimo skysčio į skylę (nuo senų laikų žinomas reiškinys, vadinamas «Contractio Venae»). Taigi tikrenybėje skysčių greitas sudaro apmai apie  $\frac{2}{3}$  teorinio greito.

Jeigu skylę pastorinsim (arba pailginsim), tai mes jau turėsime tekėjimą skysčio ne iš skylės, bet kanalu, arba vamzdžiu. Įsivaizduokime sau indą, į kurio skylę apačioj įdėtas ilgesnis vamzdis (žiūr. 30 pieš.). Keliose vietose vamzdyje išgręžtos skylės ir į tas skyles įdėti statiniai stikliniai vamzdžiai (vadinamieji manometriniai vamzdžiai). Jeigu mes dabar kaip nors prilaikysime vandens paviršių inde visą laiką to paties augščio  $h$ , tad manometrinuose vamzdžiuose skysčio augštis bus nevienodas, bet toks, kad jeigu mes sujungsime kanalo skylę, iš kurios teka srovė, tiesia linija su skysčio augščiu artimiausiame manometriname vamzdyje, paskui nubrėšime liniją, jungiančią skysčio augštį šitame vamzdyje su skysčio augščiu tolymesniame vamzdyje ir taip toliau, tai visos tos tiesios linijos sudarys vieną tiesią liniją, kuri prasideda nuo kanalo skylės ir eina per skysčio paviršius visų manometrinių vamzdžių, perkirsdama indą taške  $b$  augščio  $h_2$  nuo indo dugno. Skysčio augščiai manometrinuose vamzdžiuose yra matas skysčio spaudimo atitinkamose vietose. Kanalo vamzdžio gale, iš kurio teka srovė, kaip jau mes žinome, tas spaudimas yra lygus 0. Pradedant nuo šios vietos, spaudimas čia vienodai auga, artinantis



prie kanalo vamzdžio pradžios (arba vienodai puola, einant nuo kanalo vamzdžio pradžios į kanalo galą). Reikia pabrėžti, kad tokie santykiai nusistoja tik tada, kada



Pieš. 30

kanalo skerskrodžio plotas visur yra tas pats. Bet tada per kiekvieną skerskrodžio plotą per tą patį laiką pereina tas pats skysčio tūris, arba kiekis. Vadinasi, tokiu atveju mes turime skysčio tekėjimą kanalu arba vamzdžiu vienodu greitumu  $v$ , kuris (greitumas  $v$ ) nesimaino tik tol, kol skystis inde palaikomas to pat lygio  $c$  (to paties augščio  $h$ ), kitaip sakant, kol augščių skirtumas  $h_1 - 0 = h_1$  nesimaino. Toks stovis vadinasi stacioninis stovis ir gali būti atsiektas leidžiant iš kokio nors rezervuaro į indą vandenį taip greitai, kaip vanduo teka iš kanalo skylės. Pažymėję vandens augščius manometrinuose vamzdžiuose raidėmis  $h_3, h_4, h_5, \dots$  ir skysčio augštį inde iki tos vietos, kur tiesi linija, einanti per vandens lygius vamzdžiuose, perkerta indą  $h_2$ , o atokumas manometrinių vamzdžių nuo kanalo vamzdžio pradžios raidėmis  $l_3, l_4, l_5, \dots$ , mes galime išreikšti spaudimo puolimą per kanalo

ilgį tokiais santykiais: 
$$\frac{h_2 - h_3}{l_3} = \frac{h_3 - h_4}{l_4 - l_3} = \frac{h_4 - h_5}{l_5 - l_4} \dots$$

Tai ir reiškia, kad čia mes turime vienodą spaudimo puolimą per visą kanalo ilgį (spaudimo puolimą mes vadiname spaudimo sumažėjimą per kanalo ilgio vienetą). Tas spaudimas yra čia varomoji jėga, kuri palaiko nuolatinį vandens greitumą kanale. Mes žinome, kad kiekvienas kūnas, kuriam suteiktas tam tikras greitumas, slenka tikrenybėje nuolat lėtėdamas ir pagaliau sustoja, veikiant trynimo momentui. Taigi, kad tikrenybėje kūnas judėtų vienodai greitai, reikia, kad visą laiką kūną veikėtų nuolatinė jėga, kuri kiekvienu momentu suteikia kūnui judėjimo momentą, lygų trynimo momentui, bet prieš jį atkreiptą. Taigi ir vanduo ar kitas kuris skystis, tekėdamas kanalu trina į kanalo šonus, ir vandens dalelės gali būti nuolatinio greitumo tik tada, kada jų judėjimas palaikomas nuolatinė jėga. Taigi, kaip jau pasakyta, čia ta nuolatinė jėga yra ne kas kita, kaip nuolatinis spaudimo puolimas, kuris, taip sakant, kiekvienu momentu kompensuoja trynimo veikimą. Pažymėję kanalo ilgį raide  $L$ , skysčio augštį, arba spaudimą, kanalo pradžioje raide  $h_1$  ir skysčio augštį, arba spaudimą, kanalo gale raide  $h_0$ , mes turėsime, kad skysčio srovės

greitumas  $v$  yra proporcingas reiškiniui  $\frac{k(h_1 - h_0)}{L}$ . Čia  $k$  yra tam tikras koeficientas,

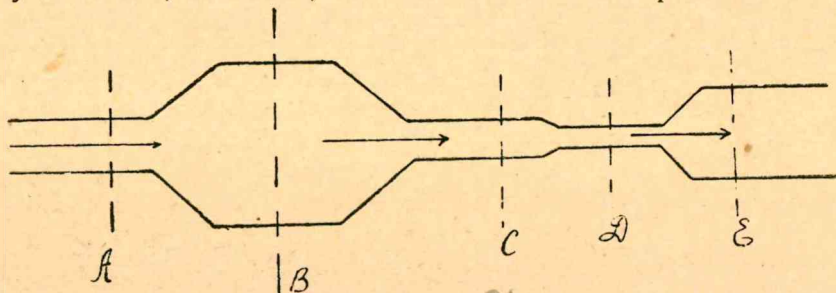
kuriuo išreiškiamas trynimo veikimas, kuris pareina nuo didesnio arba mažesnio kanalo šonų šiurkštumo, nuo kanalo ir skysčio medžiagos ir nuo skysčio

greitumo;  $\frac{h_1 - h_0}{L}$  yra ne kas kita, kaip spaudimo puolimas. Jeigu kanalo skerskrodžio plotas ne 1 kv. centimetras, o  $q$  kv. cm., tai aišku, kad greitumas  $v$  bus dar proporcingas tam dydžiui  $q$ . Taigi skysčio greiuiui kanale mes turėsime reiškinį  $v = \frac{k(h_1 - h_0)q}{L}$  žodžiais: skysčio greitumas išreikštas skysčio kūbiniais cm.



arba skysčio kiekiu, kuris per 1 sekundą pereina per kanalo skerskrodžio plotą bet kurioj kanalo vietoj, yra proporcingas kanalo skerskrodžio plotui, spaudimo skirtumui kanalo pradžioj ir kanalo gale (arba bet kurioj kitoj kanalo vietoj) ir atvirkščiai proporcingas kanalo ilgiui (arba atokumui nuo kanalo pradžios iki bet kurios kitos kanalo vietos). Į koeficientą  $k$  mes galime žiūrėti kaip į atvirkščią dydį kanalo pasipriešinimo tekėjimui ir pavadinti šią dydį kanalo laidumu. Iš reiškinio išeina, kad tas koeficientas reiškia skysčio kiekį, kuris per 1 sekundą pereina per vieną kv. cm., kada atokumas tarp dviejų skerskrodžio plotų yra lygus 1 cm. ir kada spaudimo puolimas yra lygus vienetai (vienai dinai).

Jeigu nuolatinis spaudimo puolimas palaiko čionai nuolatinį vandens greitumą  $v$ , tai koks spaudimas suteikia vandeniui tą nuolatinį greitumą  $v$ , kuriuo jis teka iš kanalo galo? Aišku, kad šią spaudimą suteikia vandens stulpo  $c$  b (30 piešinys) spaudimas arba vandens stulpas, kurio augštis yra  $h_1 - h_2$ . Taigi einant Torricelli'o dėsnio, greitas  $v = q \sqrt{2g(h_1 - h_2)}$  (teoretiškai). Hidrokinetiniai santykiai darosi daug pienesni, kada kanalo skerskrodžio plotas nevienodas įvairiose vietose (žiūr. 31 pieš.). Čia irgi per visą skerskrodžio plotą bet kurioj kanalo vietoj teka tas pats skysčio kiekis, arba tūris, bet skaitant ant vieneto ploto tas kiekis bus juo

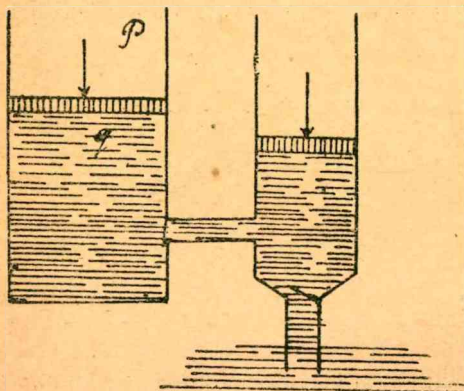


Pieš. 31

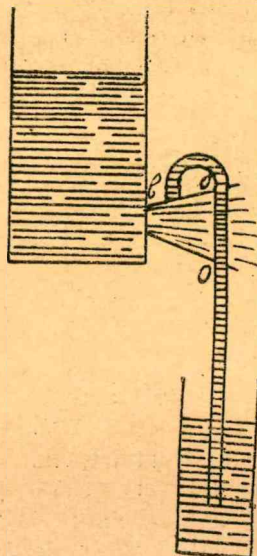
mažesnis, juo didesnis plotas ir atvirkščiai. Vadinas, skysčio greitas  $v$  mainaus skerskrodžio ploto kanale bus atvirkščiai proporcingas tam skerskrodžio plotui. Tai faktas, žinomas kiekvienam žmogui, būtent, kad upės arba srovės greitas darosi didesnis ten, kur upė arba srovė darosi siauresnė, ir mažėja ten, kur upė arba srovė darosi platesnė. Kadangi spaudimas juo didesnis, juo jo plotas didesnis, tai ir čia spaudimas ir greitas yra atvirkščiai proporcingi dydžiai. Taigi tokiam kanale (31 pieš.) vietoje A spaudimas bus mažesnis negu vietoje B, o vietoje B spaudimas bus didesnis negu vietoje C ir t. t., nes nuo vietos A iki vietos B greitas mažėja, o nuo vietos B iki vietos C greitas auga ir t. t. Taigi mes turime čia savo rūšies hidrodinaminį paradoksą, būtent, kad vanduo teka tokiam kanale nuo mažesnio spaudimo vietoje A į didesnį spaudimą vietoje B, tuomet kai kitose kanalo vietose teka, taip sakant, normaliai nuo didesnio spaudimo į mažesnį spaudimą. Šitas paradoksas nyksta, jeigu mes pažiūrėsime į spaudimą  $p$ , kaip į skysčio vieneto tūrio potencinės energijos mastą. Įsivaizduokim sau indą su stumikliu, į kurį mes galime pompuoti vandenį (žiūr 32 pieš.). Tegu stumiklio skerskrodžio plotas bus  $q$  ir tegu stumiklį veikia svoris arba išorinis spaudimas  $P$ . Įvairysime pompos pagalba į mūsų indą be anksčiau pripilto vandens iki stumiklio paviršiaus dar  $v$  kūb. cm. vandens. Tegu dėl tos priežasties stumiklis pakils augštin  $h$  cm., tad atliktas darbas bus  $P \cdot h$ . Iš kitos pusės  $v = qh$ , arba  $h = \frac{v}{q}$ . Taigi atliktas darbas bus  $P \cdot \frac{v}{q} = pv$ , nes pusiausvyrai esant skysčio spaudimas  $p$  į stumiklį yra lygus  $\frac{P}{q}$ . Taigi ir išeina, kad skysčio spaudimas  $p$  bet kokioj skysčio vietoj yra ne kas kita, kaip to skysčio tūrio vieneto potencinė energija. Einant gi energijos išlaikymo dėsnio, kiekvienas potencinės energijos puolimas (svarstomu



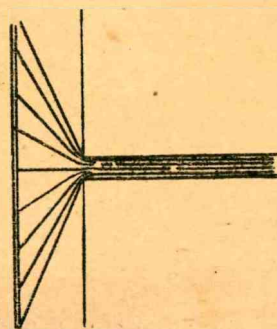
atveju skysčio spaudimo puolimas) reikia skysčio kinetinės energijos augimą. Pažymėję skysčio tankumą raide  $d$  ir jo greitumą raide  $v$  ir pritaikinę energijos išlaikymo dėsnį prie skysčio tūrio vieneto, mes bet kokioj skysčio vietoj turėsime santykį  $p + \frac{1}{2} d v^2 = \text{Const.}$  (žodžiais: algebrinė potencinės ir kinetinės skysčio tūrio vieneto energijų suma yra pastovus dydis). Pažymėsime šią pastovų dydį raide  $p_0$ . Tad skysčio spaudimui  $p$  bet kokioj vietoj mes turėsime reiškinių  $p = p_0 - \frac{1}{2} d v^2$ . Šitas dydis vadinamas hidrodinaminis skysčio spaudimas, ir iš reiškinio aišku, kad jis gali turėti taip teigiamos, taip ir neigiamos reikšmės. Pavyzdžiui, dažnai vartojamas hidrodinaminis siurblys veikia neigiamu hidrodinaminio spaudimu. Tokio siurblio schemą atvaizduoja 33 piešinys. Mes čia turime stiklo indą, į kurio skylę apačioj, ties vieta  $b$  įdėtas trumpas vamzdis iš abiejų galų nukirsto kūgio pavidalo. Ties vieta  $b$  tas trumpas vamzdis turi skylėlę, į kurią įleistas



Pieš. 32



Pieš. 33



Pieš. 34

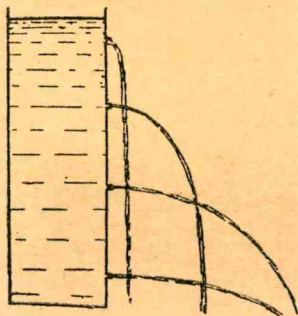
vienas galas užlenkto stiklinio vamzdžio, kurio kitas galas įleistas į indą  $g$  žemiau su nudažytu vandeniu. Iš to, kas anksčiau pasakyta, eina, kad skysčio spaudimas vietoje  $o$ , kur jis išteka iš trumpo vamzdžio, bus 0. Kadangi trumpo vamzdžio plotas vietoje  $o$ , yra didesnis negu vietoje  $b$ , tai reiškia, kad vietoje  $b$ , lygiai kaip ir kitose trumpo vamzdžio vietose tarp  $o$  ir  $b$ , hidrodinaminis spaudimas bus mažesnis negu 0, vadinasi, bus neigiamas, nes spaudimas, kaip anksčiau pasakyta, kiekvienam kanale bus tiesioginai proporcingas to kanalo skerskrodžio plotui. Taigi dėl priežasties to neigiamo hidrostatinio spaudimo, tekanti iš  $o$  vandens srovė siurbis vandenį iš apatinio indo į kanalą  $b$   $o$ , taip kad tekanti srovė irgi bus nudažyta. Užkišus skylę  $o$  kamščiu, vanduo iš viršutinio indo per užlenktą stiklo vamzdį tekės į apatinį indą. Jeigu mes pastatysime arti vienas nuo kito du skritulius: vieną skritulį judomai, taip kad jis lengvai galėtų slinkti į dešinę ar į kairę pusę, o kitą skritulį nejudomai; išgręšime to nejudomojo skritulio vidury skylę ir, įleidę į šią skylę stiklo vamzdį, paleisime tarp abiejų skritulių vandens srovę (žiūr. 34 pieš.), tai judomas skritulys gan smarkiai bus patrauktas prie nejudomo skritulio (irgi vienas iš hidrodinaminių paradoksų). Dalykas toks, kad vanduo, ištekdamas iš skylės į tarpekį tarp abiejų skritulių, išsiskleidžia spinduliais, taip kad vandens skerskrodžio plotas didėja nuo nejudomo skritulio — judamo skritulio link. Iš kitos pusės, vanduo išteka iš tarpeklio tarp skritulių per judamojo skritulio krantus, taip kad ten vandens spaudimas yra lygus 0, o kadangi vandens srovės plotas arčiau prie skylės yra mažesnis, tai-



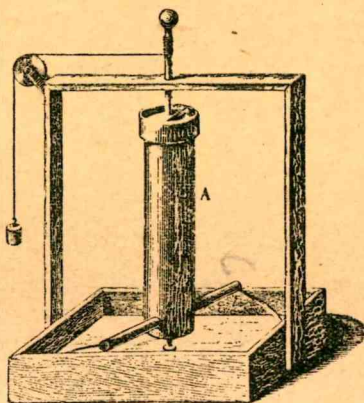
jo spaudimas ten turi būti irgi mažesnis negu vandens spaudimas arčiau prie judamojo skritulio. Taigi mes čia irgi turime neigiamą hidrodinaminį spaudimą, kuris apsireiškia tuo, kad vienas skritulys gan smarkiai traukiamas prie kito skritulio.

Paėmus gilų cilinderį su keleta skylių įvairiuose atokumuose nuo indo kranto ir pripylus sulig krantu vandens, mes turėsime keletą parabolų pavidalo srovių, kurių ilgis bus juo didesnis, juo žemiau skylė, iš kurios teka srovė. Į kiekvieną srovę čia galima žiūrėti kaip į trajektoriją masės taško, kuriam suteiktas tam tikras greitumas gulsčia kryptimi. Kadangi čia greitumas  $v = 2l \sqrt{gh}$  tad ir suprantama,

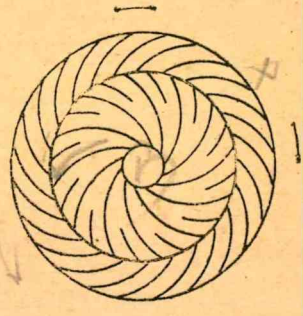
kad juo žemiau skylė, juo toliau pasieks srovė, ir atokumai nuo srovės pradžios bazės iki tos vietos, kur ji perkerta horizontą, arba akiratį, santykiuos kaip kvadratinės šaknys iš skylių gilumos, skaitant nuo indo krašto (žiūr. 35 pieš.). Pačios srovės struktūros, — kuri gali būti tolydinė, susiaurinta vienoje ir išgaubusi kitose vietose, arba net ir vienodo diametro, arba pagaliau ir pertraukta, susidedanti iš įvairios formos ir didumo lašų, kurie tam tikroje eilėje seka vienas kitą, — mes čia neličiame.



Pieš. 35



Pieš. 36



Pieš. 37

Paimsime cilindrinį indą su skyle apačioj, užkimštą kamščiu. Pakabinsime šitą indą ant siūlo, pripildysime jį vandens ir ištrauksime kamštį. Iš skylės tekės srovė, o indas atsilenks į priešingą pusę. Mes čia turime vadinamą srovės reakciją. Tą indo vietą, kur yra užkimšta kamščiu skylė, veikia hidrostatinis spaudimas. Toksai pat hidrostatinis spaudimas veikia tą indo vietą, kuri yra diametraliai priešingoje skylės atžvilgių vietoje, tiksliai čia tas spaudimas atkreiptas į priešingą pusę, taip kad nesant srovei, tie spaudimai atspiria vienas antrą. Bet esant srovei, spaudimas skylėje puola iki 0, tuomet kai spaudimas į diametraliai priešingą indo vietą pasilieka veikęs, ir todėl indas atsilenkia į priešingą srovei pusę. Šita srovės reakcija remiasi, viena vertus, įdomus žaismas, būtent, Segnerio ratas (36 pieš.), o antra vertus — vandeninė turbina (37 pieš.).

Paprastosios formos Segnerio ratas susideda iš cilindrinio indo, kurio apačioje randasi 2 vamzdžiai, įdėti į diametraliai priešingas skyles. Išoriniai vamzdžiai galai uždaryti, bet arti jų galų išgręžtos skylės: vienam vamzdyje, sakysime, iš kairės pusės, o antrame iš dešinės (arba išorinius vamzdžių galus galima atlenkti vieną į kairę pusę, antrą į dešinę pusę, paliekant juos atdarus). Cilindro A viršuje yra metalinė ar medinė skersinė, sujungta su ašimi, įdėta į apykaklė rėmuose. Aplink ašį apsuktas šniūras, permestas per nekilnojamąjį skridinį. Ant siūlo galo pakabintas svoris. Pilant į cilinderį A vandenį, jis ims greitai sukis ir kels svorį augštyn, vadinasi, atliks darbą. Suksis cilinderis į priešingą tekančioms iš vamzdžių skylių srovėms pusę. Vadinasi, čia iš dešinės pusės ta reakcija veiks į kairiąją pusę, o iš kairiosios pusės į dešinę pusę. Taigi mes turime porį jėgų, atkreiptų priešingai srovėms, ir kaip padarinį sukimą. Mes galime cilindro apačioj įdėti ne du vamz-



džius, bet 4 arba net daugiau, užlenkus jų atdarus galus visuomet į priešingas puses, ir tada veikimas bus smarkesnis.

Turinti šiandien didelės reikšmės technikoje vandeninė turbina yra ne kas kita, kaip modifikuotas Segnerio ratas (žiūr. 37 pieš.). Tokia turbina susideda iš dviejų gulsčiai pastatytų vandeninių ratų, iš kurių vienas, sakysime, vidurinis B nejudomas, o išorinis A gali suktis apie statinę (vertikalinę) ašį, (kaip pavyzdžiui, Fouyneyrono turbina). Ir vienas ir kitas ratas tam tikromis sienelėmis padalintas į eilę kamerų taip, kad tų kamerų šonai sudaro kampą — sakysime, vidurinio rato kamerų šonai užlenkti į kairę pusę, o išorinio rato kamerų šonai į dešinę pusę. Paleidžiant upės arba krioklio vandenį taip, kad jis tekėtų į vidurinį kanalą vidurinio rato B, — vanduo užims visas vidurinio rato kameras ir pereidamas į išorinio rato kameras suteiks joms judėjimo momentą į kairę pusę. Vandens srovės, išeinančios iš išorinio rato kamerų, bus atkreiptos į dešinę pusę, taip pat išeidamas iš išorinio rato kamerų, vanduo suteiks toms kameroms dar priedinį judėjimo momentą taip pat į kairiąją pusę. Del tos priežasties išorinis ratas smarkiai suksis iš dešinės į kairiąją pusę. Galima konstruoti vandeninę turbina ir taip, kad būtų nejudomas išorinis ratas, o suktųsi vidurinis ratas. Ten, kur reikia vandens srovės kinetinė energija paversti elektros energija, be tokios turbinos negalima apsieiti, lygiai kaip ir visais tais atvejais, kada vandens srovės pagalba norima varyti kokius nors variklius. Tokių turbinų naudingumo koeficientas yra gan augštas ir gali pasiekti 85%. Tuo pačiu srovės reakcijos principu remiasi ir garinės turbinos, kaip mes pamatysime vėliau, kurios daug daugiau duoda galimumo išnaudoti garo šilumą, negu paprastos garinės mašinos.

## 9 §. Skysčių klampumas, arba jų vidurinio trynimo koeficientas.

Visa tai, kas anksčiau pasakyta apie skysčių judėjimą, liečia vadinamą ramų judėjimą be bangavimo, verpetų ir t. t. Toki ramų vandens judėjimą mes turime tik tada, kada jo dalelių judėjimas yra nedidelis, taip kad vandens stovis mažai skiriasi nuo pusiausvyros stovio. Vandens dalelių grei tumui augant, darosi sukimaisi, verpetai, bangavimai. Mes turime tada reikalo su vadinamu turbulentine vandens judėjimu ir prie tokio vandens judėjimo augščiau paskelbti hidrodinamikos dėsni ai nebepritaikomi.

Taip pat mes nelietėme to kiekvienam žinomo fakto, kad dalelių grei tumas nevienodas kanalo ar upės vidury ir arčiau prie kanalo ar upės krantų. Visi mes žino me, kad toliau nuo kranto upės srovė yra užvis greitesne, o prie pat kranto van dens grei tumas labai mažas. Jeigu skysčiai būtų tobūli, jeigu jų sluogsniai slinktų pasiduodami bet kokiai jėgai, kad ir kažkaip ta jėga būtų maža, tai nebūtų įvairių sro vės sluogsnų grei tumų skirtumo. Bet netobūliams, realiems skysčiams, kaip vanduo, reikia skaitytis su mažesniu arba didesniu pasipriešinimu, stumiant tangencialiai vie nus sluogsnius kitų atžvilgiu. Kitaip kalbant, kada skystimo sluogsniai slenka nevie nodu grei tumu, tad lėtesni sluogsniai stengiasi sumažinti grei tumą greitesnių ir atbu lai, ir viduriniu skysčio trynimu, arba jų klampumu, mes ir vadiname tą jėgą, išreik štą dinomis, kuri, veikdama 1 kv. cm. plotą, suteikia tam plotui grei tumą 1 cm. dides nį negu tokiam pat plotui vieno centimetro atokume nuo pirmojo (ta jėga ir bus klampumo, arba vidurinio trynimo koeficientas, kuris priimta fizikoje žymėti raide  $\eta$ ). Įsivaizduokim sau stiklo stačiai pastatytą plokštelę A su storu medaus sluogsniu (medus gan klampus skystimas). Šią medaus sluogsnį mes galime įsivaizduoti sau padalintu į eilę plonų sluogsnų. Visi tie medaus sluogsniai (38 pieš.) slenka išilgai stiklo žemyn, bet nevienodu grei tumu (2-ojo, 3-ojo, 4-ojo sluogsnų grei tumai pažymėti nevienodo ilgio linijomis). Tas medaus sluogsnis, kuris yra tie sioginiame kontakte su stiklu, turi grei tumą 0, nes jis prilimpa prie stiklo (adhezijos jėgos, veikiančios tarp stiklo ir medaus molekulių). Kitas medaus sluogsnis jau turi grei tumą didesni už 0; trečias—dar didesnį ir t. t., taip kad galima pasakyti, kad atskirų sluogsnų grei tumas yra tiesioginai proporcingas jų atokumui nuo stiklo pa-





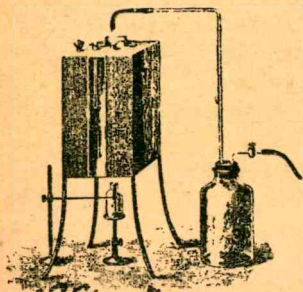


$V = \frac{2}{\pi} \cdot \frac{q^2}{16} \cdot \frac{h}{l \cdot \eta} = \frac{q^2 h}{8\pi l \eta}$ . Čia  $q$  reiškia kanalo arba vamzdžio skerskordžio plotą kvadratiniais centimetrais,  $h$  — skirtumą tarp augščio, nuo kurio skysčiai pradeda tekėti, ir augščio, iki kurio jie nuteka,  $l$  — vamzdžio, dažniausiai kapilarinio, ilgis ir  $\eta$  — skysčio vidujinio trynimo koeficientas.

Naudodamies šita lygtimi, mes galime paprastu būdu surasti skysčio vidujinio trynimo koeficientą, arba klampumą,  $\eta$ , jeigu mes išmatavę kapilarinio vamzdžio plotą, jo ilgį ir ištekęsio skystimo tūrį, surasime sekundomis laiką, per kurį tas tūris išbėga. Pažymėsime šitą tūrį vėl raide  $V$ , o laiką raide  $z$ , tad  $V = \frac{1}{\eta} \cdot \frac{q^2 h z}{8\pi l}$ . Ir iš

čia  $\eta = \frac{1}{V} \cdot \frac{q^2 h z}{8\pi l}$ . Čia  $q$  reiškia kapilaro skerskrodžio plotą,  $h$  reiškia tekančio skysčio viršutinio ir apatinio paviršių atokumą ir  $l$  — kapilaro ilgį. Šita lygtis atitinka vandeniui. Paėmus gi kitą skystimą, kurio lyginamasai svoris bus  $s$ , spaudimo puolimas, arba varomoji jėga, jau bus nebe  $h$ , bet  $hs$ , taip kad bet kokiam skysčiui šita lygtis turi būti perrašyta taip:  $\eta = \frac{1}{V} \cdot \frac{q^2 h s \cdot z}{8\pi l}$ .

Surasti trynimo koeficientui  $\eta$ , patogus yra Arrhenius'o aparatas (39 pieš.). Jis susideda iš keturkampės metalinės dėžės, kurios augštis yra didesnis, kaip plotis arba ilgis ir kurioje iš priesakio ir užpakalio yra stikliniai langai, per ku-



Pieš. 39

riuos galima matyti dėžės vidurį. Dėžė statoma ant geležinio keturkojo. Ji gali būti pripilta per koštuvėlį dėžės viršuje vandens arba kito kokio skystimo palaikyti nuolatinei bandymo metu temperatūrai, kuri apskaitoma pagalba termometro, įdėto į atatinčią skylę dėžės viršuje. Per kitas dvi atatinčias dėžės skyles į dėžę įdėtas metalinis keturkampis, kuris galima kiloti augštin ir leidinėti žemyn, maišant tuo būdu vandenį arba kitą skystimą dėžėje temperatūrai išlyginti. Taigi šita dėžė yra ne kas kita, kaip savo rūšies termostatas (tynė, maudyklė) nuolatinei temperatūrai palaikyti.

Be visa tai, apačioj dėžės yra didelė skylė, į kurią galima įkišti didelis korko arba kaučiuko kamštis, o augščiau dėžės diametraliai priešingai mažesnė skylė, į kurią galima įdėti mažesnis kaučiuko kamštis. Pagrindinė aparato dalis koficientui  $\eta$  nustatyti yra ilgokas stiklinis vamzdis (žymiai ilgesnis už dėžės augštį), kurio viršutinė dalis išpūsta, rutulio pavidalo, vidurinė gi dalis ištempta, kapilaro pavidalo, kuris baigiasi didesnio diametro vamzdžiu. Šita apatinė vamzdžio dalis įdedama į korko arba kaučiuko kamštį taip, kad siauresnė kamščio dalis būtų atkreipta augštin. Taigi pakėlę dėžę-termostatą augštin, mes per apatinę didžiąją dėžės skylę įstumame į dėžę stiklinį vamzdį, taip kad viršutinis vamzdžio galas išeina per viršutinę dėžės skylę, ir tvirtai nustatome tą vamzdį apatinio kamščio pagalba, užmaudami dar ant viršutinio vamzdžio galo kaučiuko kamštį taip, kad tas kamštis įeitų į viršutinę dėžės skylę. Pastatę dėžės apačioj ant štatyvo bonką su vandeniu arba kitu kuriuo skystimu taip, kad vamzdžio galas būtų toj bonkoj skystime, ir sujungę sulenکت tiesiu kampu stiklinio vamzdžio ir kaučiuko vamzdžio pagalba viršutinį vamzdžio, esančio dėžėj, galą su aspiratorium, mes galime įsiurbti į mūsų vamzdį bandomąjį skystimą iki tam tikro ženkle, padaryto viršum rutulio. Skystimo lygio padėtį bonkoje mes fiksuojame gulsčia iešmute ant štatyvo. Nustatius tam tikrą temperatūrą ir atidarius aspiratoriaus bėgtuvą, įsiurbtas skystimas nutekės. Metronomo arba net ir paprasto laikrodžio pagalba mes nustatome nutekėjimo laiką. Kai del augščio  $h$ , kuriuo matuojamas spaudimo puolimas arba varomoji jėga, tai čia reikia paimti vidurį tarp augščio nuo viršutinio vamzdžio ženkle ligi skystimo lygio bonkoje, apačioje aparato, ir tarp augščio nuo apačios rutulio iki skystimo lygio bonkoje, nes tekant augščių skirtumas nepasilieka pastovus, bet mainosi. Bet



augščio mažėjimas, pradedant nuo kapilaro pradžios, nebeturi reikšmės, nes skystimo tūris kapilare sudaro tik mažą dalį skystimo tūrio rutuly. Savaime aišku, kad prieš darant bandymą reikia išmatuoti rutulio tūris, kad žinotum kiek kb. sm. (V) skystimo išteka, kas galima padaryti atsversus distiluotą vandenį, kuris tilpsta rutulyje, pradedant nuo viršutinio ženklo. Taip pat turi būti išmatuotas kapiliarinės vamzdžio dalies ilgis ir pagaliau kapilaro skerskrodžio plotas, įtraukiant į kapilarą gyvojo sidabro stulpelį, tiksliai išmatavus šito stulpelio ilgį ir pagaliau atsversus šitą stulpelį. Iš šitų davinių, žinant gyvojo sidabro lyginamąjį svorį, lengva apskaičiuoti  $\pi r^2 = q$  kapiliarui.

Surastas tokiu būdu koeficientas  $\eta$  išreiškiamas arba sekundomis-gramais ant kv. cm. arba dinomis — skaičiumi 981 sykių didesniu, vadinasi, CGS-vienetais. Ir vienu ir kitu atveju skaičiai išeina nedideli. Tas koeficientas skysčiams labai pareina nuo temperatūros, būtent, kylant temperatūrai koeficientas žymiai puola, vidutiniškai gangreit  $2\frac{1}{2}\%$  temperatūrai pakilus  $1^\circ$ . Reiškia, vidujinis skysčio trynimas yra didesnis esant žemesnėms temperatūroms ir mažesnis esant augštesnėms temperatūroms. Tas koeficientas vandens yra didesnis kaip eterio ir skysto parafino, ir žymiai mažesnis kaip spirito ir gyvojo sidabro. Žmogaus kraujo vidutinis trynimo koeficientas žmogaus kūno normalinei temperatūrai esant yra bent 5 sykius didesnis kaip vandens trynimo koeficientas. Pagaliau pažymėsime čia dar, kad skystimų trynimo pasipriešinimas yra proporcingas jų klampumui, kontakto plotui tarp dviejų skystimo sluogsnių ir skystimo grei tumui ir visiškai nepareina nuo svorio, kuris spaudžia į skystimo sluogsnį. Tuo tarpu, kaip jau mes matėme, mechanikoje kietų kūnų trynimo pasipriešinimas yra proporcingas svoriui, kuriuo vienas kietas paviršius spaudžiamas prie kito ir proporcingas trynimo koeficientui, bet visiškai nepareina nuo kontakto paviršiaus didumo ir nuo greitumo, koku vienas kūno paviršius slenka kito atžvilgiu.

Pabrėžti čia dėsniai veikia tik neperdideliems skysčio grei tumams. Esant dideli am skysčio grei tumui yra pastebimas ne vien tik šliaužimas, arba čiaužimas, vienu skystimo sluogsnių kitų atžvilgiu, bet ir bangavimas ir verpetai, taip kad skystimas pradeda tekėti net trukšmingai, jeigu tik į kanalą, arba vamzdį, įsiveržia oras burbulų pavidalu. Ištekan t skystimo tūris čia jau nebegali būti išreikštas augščiau duotąja lygtimi ir yra mažesnis, ir skysčio trynimo pasipriešinimas tokiais atvejais darosi proporcingas jo grei tumo kvadratui. Tokiais atvejais dažniausiai tam tikrais eksperimento keliais tenka nustatyti grynai empirinius dėsnius.

Nustatymas vidujinio skysčio trynimo koeficiento yra labai svarbus dalykas technikoje, akivaizdoje to vaidmens, kurį mūsų kasdieniam gyvenime vaidina visokie greitai sukami mechanizmai ir kuriems gerai ir ilgai veikti reikalinga vartoti tepalai. Jeigu mes tarp ašies ir apykaklės įleidžiame tepalą dažniausiai mineralinio aliejaus pavidalo, tai mes pašaliname tiesioginį kontaktą ir, vadinasi, kietų paviršių trynimąsi. Sukantis ašiai teesti tik šliaužimo arba čiaužimo trynimas tarp skysčio sluogsnių, kuris yra žymiai mažesnis negu esant kontakte kietiems paviršiams. Didelio grei tumo mechanizmas ypač svarbu, kad tepalas, iš vienos pusės, būtų pakankamai tirštas, kad nebūtų išspauistas, o iš kitos pusės, kad jis turėtų kuo mažesnį klampumo koeficientą.

Technikoje paprastai nustatomas lyginamasai tepalo klampumas su Englerio aparatu, surandant laiką, reikalingą 200 kubinių centimetrų tepalo ištekti  $50^\circ$  temperatūrai esant ir 200 kub. cm. distiluoto vandens  $20^\circ$  temperatūrai esant ir dalinant vieną laiką iš antro. Gautas tuo būdu skaičius ir vadinasi lyginamasai tepalo klampumas.

Apie vidujinį skysčio trynimą galima spręsti išeinant iš kietų kūnų judėjimo skysčiuose. Slenkant kokiam nors kietam kūnui skystime, tas kūnas turi reikalo su dvejopos rūšies pasipriešinimu: 1) kūnas sujudina skystį, vadinasi, pergalį skysčio inercijos pasipriešinimą; 2) kūnas perskiria skysčio sluogsnius ir verčia juos slinkti (čiauzti) vienus kitų atžvilgiu, vadinasi, turi nugalėti vidujinį skystimo pasipriešinimą.

Pirmutinis iš šitų dviejų pasipriešinimų pareina nuo kūno grei tumo ir aplamai yra proporcingas grei tumo kvadratui (taip pat kūnui slenkant per orą grei tumu  $v$ , oro inercijos pasipriešinimas yra proporcingas  $v^2$ ). Šitas pasipriešinimas yra mažas,



kada kūno greitumas mažas, ir todėl tokiais atvejais tenka skaitytis tik su antros rūšies, būtent, vidujinio trynimo pasipriešinimu. Anglas Stokes ištyrė mažų kietų kūnų judėjimą skysčiuose ir nustatė santykius tarp kietų dalelių didumo, jų masės greitumo ir skystimo vidujinio trynimo koeficiento. Paimkime paprasčiausią atsitikimą, kada kieta dalelė, pavidalu rutulio, slenka skystime stačiai žemyn. Iš pradžių ji slenka žemyn nuolat augančiu greitumu (del priežasties greitėjimo, kurį suteikia svorio jėga, bet prieš svorio jėgą atkreiptas skystimo spaudimas augstyn, lygus kietos dalelės išspausto skystimo svoriui, ir pagaliau skystimo vidujinio trynimo jėga irgi suteikia kietai dalelei greitėjimą, atkreiptą augstyn). Slinkdama žemyn, kieta dalelė atsiekia tokią padėtį, kada svorio greitėjimas žemyn kompensuojamas skystimo spaudimo ir vidujinio trynimo greitėjimu augstyn, ir tada kieta dalelė slenka toliau nuolatinio greitumu. Pažymėsime šią nuolatinį kietos dalelės greitumą raide  $v$ , jos spindulį raide  $r$ , jos lyginamąjį svorį raide  $s$ , skystimo lyginamąjį svorį raide  $d$  ir pagaliau skystimo vidujinio trynimo koeficientą raide  $\eta$ . Tad, anot Stokes'o, pasiekę nuolatinį greitumą, mes galime išreikšti veikiančius čia santykius lygtimi  $6\pi r\eta v = \frac{4}{3}\pi r^3(s-d)g$ , kurios prasmė aiški iš to, kas augščiau pasakyta. Šita lygtis iš vienos pusės duoda mums galimumo apskaityti vidujinį trynimo koeficientą  $\eta$ , jeigu mes tiesioginai sugebėsime išmatuoti nuolatinį greitumą, kuriuo slenka žemyn skystime kieto kūno dalelės. Iš kitos pusės, jeigu mes koku nors būdu sugebėsime surasti dalelių diametrą ir žinosime skystimo vidujinio trynimo koeficientą, mes galėsime apskaityti nuolatinį greitumą kuriuo smulkios dalelės slenka skystime (arba net, sakysime, slenka dulkės ore arba net debesys ore). Iš viršų paduotos lygties išsina  $v = \frac{2}{9} \frac{g}{\eta} r^2 (s-d)$ . Čia  $g$  reiškia svarumo jėgos greitėjimą. Pavyzdžiui, šatras,

kurio diametras yra lygus 0,2 milimetrų, slenka vandeny žemyn greitumu 22 centim. per sekundą, o vandens lašas, kurio diametras yra lygus 0,01 milim., slenka ore žemyn greitumu 0,3 centim. per sekundą. Debesys dažniausiai susideda iš tokio didumo lašų ir todėl suprantamas jų ilgas kabėjimas ore.

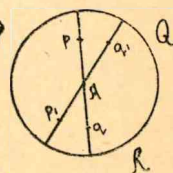
Suspaudę vieną plonos vielos galą spaustuvais ant tam tikro štatyvo, o kitą jos galą įspaude į stiklinį arba metalinį skritulį, įmerksime šią skritulį į skystimą ir suteiksime jam sukamą momentą taip, kad imtų svyruoti. Svyruodamas jis sukels pasistūmėjimą skystimo artimiausių sluoksnių vienu kitų atžvilgiu ir todėl jis svyruos trindamasis. Paprastai tokiais atvejais kiekvienas kūnas svyruoja nuolat mažėjančia amplitūda. Mes sakome, kad svyravimas gęsta, miršta arba rimsta ir kalbame apie logaritminį svyravimų dekrementą. Šitas dydis surištas čia su vidujiniu skystimo trynimu, ir todėl iš svyravimo tokio skritulio skystime mes irgi galime spręsti apie skystimo vidujinio trynimosi koeficientą. Jeigu skystimas būtų tobūlas, be vidujinio trynimo, tad nebūtų priežasties tokiems svyravimams mažėti ir pagaliau sustoti. Realiam skystime dalis kinetinės energijos kiekvienu skritulio svyravimu suteikiama skystimui. Artimiausios skystimo dalys irgi ima svyruoti ir pagaliau, kaip visuomet, veikiant trynimui, kinetinė energija virsta šilima. Skystimo vidujinis trynimas, arba klampumas, yra priežastimi to, kad, sukant indą su skystimu, ir skystimas ima suktis tame inde.

## 10 §. Skystimo paviršiaus įtempimas ir normalinis spaudimas.

Molekulinė-atomistinė materijos hipoteza priima, kad tarp kieto, skysto arba dujinio kūno molekulių veikia dvejopos rūšies jėgos: traukos, arba kohezijos, jėgos, kurios smarkiai auga, mažėjant atstumams tarp molekulių ir smarkiai mažėja didėjant atstumams tarp molekulių, ir, be to dar, stūmimo jėgos. Pastarąsias jėgas reikia pripažinti, nes kitaip negalima būtų išaiškinti tų galingų pasipriešinimo jėgų, su kuriomis tenka turėti reikalo spaudžiant kietus, skystus ir net dujiškus kūnus (vadinamas, mažinant jų tūrį, artinant molekulas viena prie kitos). Paprastai į tas stūmimo jėgas žiūrima, kaip į molekulių judėjimo padarinį. Susidūrę, molekulės, kaip elastingi kūnai, apsimaino savo greitumais ir, vadinamas, atšoka viena nuo kitos. Aišku,

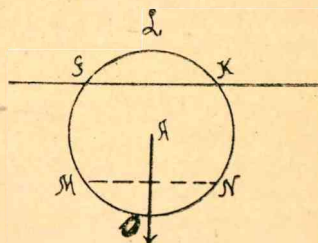


kad tos stūmimo jėgos reiškiasi juo smarkiau, juo didesni molekulių greitumai, o tie greitumai auga kilant kūnų temperatūrai. Grįžtant prie jėgų traukos, arba kohezijos, reikia pasakyti, kad tos jėgos mainosi atvirkščiai proporcingai  $n$ -jam atokumo laipsniui, kur  $n$  yra didesnis už 2. Taigi aišku, kad tos jėgos veikia labai mažose ribose, nes, siek tiek žymiau padidėjus atokumui, tos jėgos gangreit visai nyksta. Maksimalis atokumas tarp 2-jų molekulos centrų, kuriam esant dar veikia kohezijos jėga, vadinasi molekulinį jėgų veikimo sferos spinduliu ir aprašius sferą iš vienos molekulos centro tokiu spinduliu, mes toį sferoj turėsime visas tas molekulas, kurios veikia centrinę molekulą. Tegu taškas A reiškia molekulą, apie kurią aprašyta molekulinį jėgų veikimo spinduliu sfera PQR (pieš. 40). Jeigu mes atkreipsim dėmesį į veikimą molekulos p molekulą A, tai iš diametraliai priešingos pusės mes surasime molekulą q, kuri randasi tokio pat atokumo nuo A, kaip ir molekula p ir todėl veikia molekulą A tokia pat jėga, tik atkreipta į priešingą pusę. Kas čia pasakyta dėl molekulos p, gali būti atkartota bet kokiai kitai molekulai, kuri tik randasi molekulinio veikimo sferoje, nes turint molekulas rutulio pavidalo tūryje, mes surasime kiekvienos molekulos antipodą, arba jai diametraliai priešingą ir visiškai simetriškai patalpintą molekulą. Taigi išeina, kad kiekvieną molekulą skystimo vidury iš visų pusių veikia vienodo



Pieš. 40

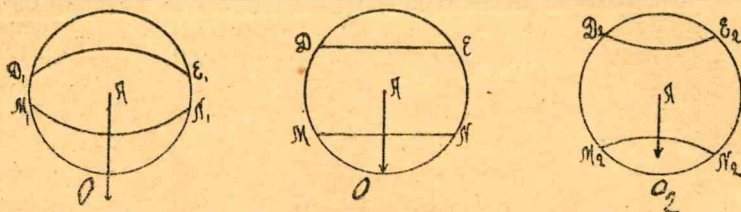
didumo jėgos, ir kadangi kiekvienas jėgų poris susideda iš dviejų jėgų, vienos prieš antrą atkreiptos, tai tos jėgos kompensuojasi, ir tarp molekulių skystimo vidury nėra jokių skirtumų molekulinį jėgų veikimo atžvilgiu. Kitaip yra skystimų paviršiuje ir arti paviršiaus. Išivaizduokim sau molekulą, kurios centro atokumas nuo skystimo paviršiaus mažesnis negu molekulinį jėgų sferos spindulys (žiūr. 41 pieš.). Aprašysime iš molekulos A centro sferą LMN šituo spinduliu. Pažymėsime liniją GK skystimo paviršių ir išvesime liniją MN, lygiagrečią linijai GK, ir taip, kad molekula A atsidurtų vidury tarp šitų dviejų linijų. Iš piešinio aišku, kad tik tos molekulos, kurios yra sferos zonoje GKMN, vienodai iš visų pusių veikia molekulą A, taip kad jų veikimas yra visiškai kompensuotas. Bet veikimas molekulių, kurios yra sferos segmente MON, niekuo n kompensuotas, ir todėl molekulą A yra įtakoje visų segmento molekulių veikimo, kurio atstojamoji bus atkreipta į vidurį skystimo ir visuomet perpendikulariai (normaliai) skystimo paviršiui. Taigi skystimo molekulos, kurios yra paviršiaus sluogsnyje arba net ir giliau, jei tik tas gilumas nepervirsija molekulių veikimo sferos spindulio, yra įtakoje spaudimo, kuris veikia perpendikulariai arba normaliai į paviršių ir yra atkreiptas į skystimo vidurį. Tas spaudimas, vadinamas normaliu spaudimu, yra nemažas, pavyzdžiui: vandens esant 20° temperatūrai jis yra lygus 11.000 atmosferų, spirito — 2.000 atmosferų, eterio — 1.000 atmosferų. Kaip būtinas padarinys to normalinio spaudimo, atkreipto į vidurį skystimo, reiškiasi ypatingos jėgos išilgai skystimo paviršiaus, vadinamosios tangentinės jėgos, ir visas laisvas skystimo paviršius yra ypatingame įtempimo būvyje. Galima išvesti analogiją tarp elastingos įtemptos plėksnelės ir skystimo paviršiaus. Elastingoje įtemptoje plėksnelėje mes irgi turim normalinį spaudimą ir tangentines išilgines jėgas, nes jeigu tik yra spaudimas, tai bus ir ištempimas, ir atbulai. Tiktai išvedant šią analogiją niekuomet nereikia užmiršti, kad skystimo paviršius visgi ne plėksnelė, nes plėksnelė turi bent du paviršius: viršutinį ir apatinį, o viršutinis skystimų molekulių sluogsnis turi tik vieną paviršių arba, kitaip sakant, ribas, kurios atskiria skystimą nuo kito skystimo, nuo oro ir nuo kito kokio kūno. Vandens vorams ir kitiems vandeniniams insektams vandens paviršius visiškai atstoja kietą elastingą plėksnę: jie bėgioja ant to paviršiaus taip, kaip arkliai ant sausumos. Galima žemiau išdėtu eksperimentu aiškiai demonstruoti šią paviršiaus įtempimą. Pakabinsime ant plono timpos siūlo nedidelę grandį iš metalinės vielos taip, kad ji kabėtų gulsčiai, ir įleisime tą grandį į van-



Pieš. 41



denį. Kilnodami grandį vandenį mes nepastebėsime jokio timpos siūlo įtempimo, pakol nepasieksime skystimo paviršiaus. Pasiekę tą paviršių ir tempdami vis augštytin, timpos siūlas aiškiai įžiūrimai išsitemps, ir mes aiškiai pajusime paviršiaus jėgų pasipriešinimą ir tikrai tempdami toliau ir, taip sakant, sudraskę vandens paviršių, mes ištrauksime vielos grandį iš vandens, ir timpos siūlas susitrauks iki savo normalinio ilgio.



Pieš. 42

Pasirodo, kad normalinis paviršiaus spaudimas pareina nuo to, kokios rūšies paviršius: ar plokščias, ar išgaubtas, ar įdubęs. 42 piešinys duoda molekulinį jėgų veikimo sferą į centro arčiau nuo paviršiaus negu veikimo radius, esant plokščiam, išgaubtam ir įgaubtam paviršiui. Nekompensuotas sferos veikimo segmentas MON yra užvis didesnis išgaubto paviršiaus  $D_1 E_1$ , užvis mažesnis įgaubto paviršiaus  $D_2 E_2$  ir vidutinis plokščio paviršiaus DE. Taigi normalinis spaudimas, vadinas, ir paviršiaus įtempimas yra užvis didesnis ant to paties didumo išgaubto paviršiaus ir mažesnis ant plokščio paviršiaus, o tas pastarasis didesnis negu spaudimas ant įgaubto paviršiaus to paties didumo.

Ir kietų kūnų paviršius yra ypatingai įtemptame būvyje, ir paviršutinis molekulių sluogsnis jėgų atžvilgiu skiriasi nuo vidurinių sluogsnų. Bet turint omeny galimas intramolekulines jėgas, veikiančias kietuose kūnuose, ir nemaskuojamas svorio jėgas, paviršiaus įtempimo reiškiniai neturi tokios didelės reikšmės kietiems kūnams kaip skystiems kūnams (dujos visai neturi paviršiaus ir nėra tad kalbos apie dujų paviršiaus jėgas). Bet ir skystuose kūnuose tos paviršiaus jėgos reiškiniai tikrai paviršiuje arba labai plonuose skysčių sluogsnuose, kada svorio jėgos veikimas žymiai sumažintas arba visiškai eliminuotas. Paprastai gi turint storus izoluotus skystimo sluogsnis, svorio jėgos maskuoja tas skystimų molekulinės jėgas. Skystimo paviršiaus įtempimas reiškiasi visų pirma tuo, kad skystimo paviršius stengiasi susitraukti, pasidaryti kuo mažesnis. Taigi turėdami nedidelę masę vandens arba kito kokio skystimo, mes matome, kad skystimas įgauna lašo, mažo rutulio formą. Tas pats apsieiškia Plateau eksperimente, kur provanso aliejus, pilamas į vandens ir spirito mišinį tokio pat lyginamojo svorio, kaip aliejus, įgauna rutulio formą. Rutulio gi paviršius duotuoju tūriu yra minimalis. Taigi šita bendra viesiems skysčiams forma, pašalinus svorio jėgų veikimą, yra ne kas kita, kaip padarinys paviršiaus įtempimo jėgų, skystimo paviršiaus pastangų kuo labiau susitraukti.

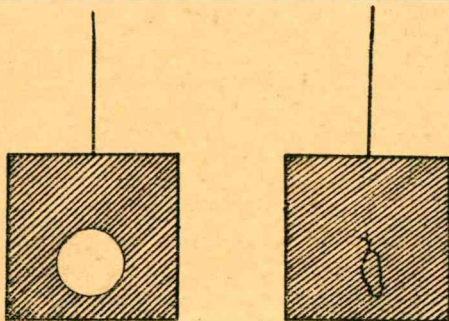
Skystimo paviršiaus įtempimas yra skystų plėkšnelių ir muilo burbulų susidarymo priežastis, o įvairios visuomet simetrinės ir gražios tų plėkšnelių formos išeina iš minimalio paviršiaus prie maksimalio tūrio principo, nekalbant jau apie puikiausias šviesos spalvas, kurios apsieiškia skystose plėkšnelėse ir muilo burbuluose, ir kurios yra šviesos bangų interferencijos padarinys, apie ką teks mums kalbėti smulkiau šviesos skyriuje.

Jau minėtas Plateau pirmutinis nagrinėjo skystų plėkšnelių ypatybes ir nustatė empirinius tų plėkšnelių susidarymo dėsnius. Plateau eksperimentai gali būti lengvai atkartoti. Tinkamiausias tiems eksperimentams skystis, tai muilo tirpinys, arba tirpalas, vandenį arba dar geriau glicerine (užvis geriau imti Marselio muilą). Be to, reikia turėti eilę geometrinių figūrų iš plonos gryno vario vielos, pavyzdžiui: kvadratą, dvi grindis ant vieno stiebo, kūbą, tetraedrą ir t. t. Paėmę vielos kvadratą ir įmerkę jį į muilo-glicerino tirpinį, ištraukę mes gausime gražią skystą kvadratinę dviem paviršiais plėkšnelę, kuri gan stipriai ir ilgai laikosi (žiūr. 43 pieš.).

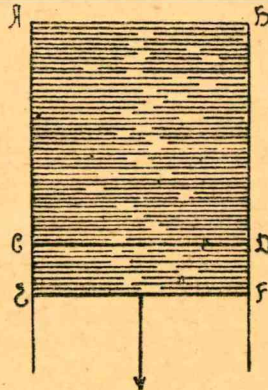


Paimsimė ploną medvilinės siūlą ir, padarę iš jo nedidelę kilpą, uždėsime ant plėksnelės. Pradūrę su adata plėksnelę kilpos vidury, mes tuoju pastebėsime, kad kilpa išsitaitys ir įgaus taisyklingo rato pavidalą. Labai vaizdingas paviršiaus įtempimo veikimas, kuris, stengdamasis sutraukti labiau skystimo paviršių, padaro siūlo kilpą rato formos.

Įsivaizduokim dabar sau tokia skystą plėksnelę, keturkampio ABCD pavidalo 44 pieš. Pažymėsime paviršiaus įtempimo jėgą raide T, išreikštą dinomis, skaitant



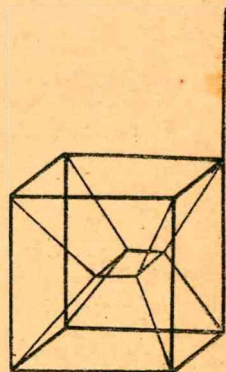
Pieš. 43



Pieš. 44

ją, kaip tai yra priimta fizikoje, ant 1 cm. viso paviršiaus ilgio. Tegu jėga P pridėta prie plėksnelės kranto CD truputį ištems plėksnelę padidindama jos ilgį per CE, tad plėksnelės paviršiaus padidėjimas iš vienos pusės bus CE. CD, o iš abiejų plėksnelės pusių bus dvyk tiek, vadinasi,  $2 \text{ CD} \cdot \text{CE}$ . Tuo pačiu laiku mes, vadinasi, kaippo atlikto darbo išdava, tempdami plėksnelę padidinsime potencinę skystimo paviršiaus energiją, kuri vadinama paviršiaus įtempimo energija. Išeidami iš augščiau duotos T jėgos definicijos, mes tos energijos padidėjimą abiejų plėksnelės pusių galime išreikšti kaippo  $2T \cdot \text{CD} \cdot \text{CE}$ . Pritaikinę čia galimų pasistūmimų, arba galimų darbų principą, ir pažymėję raide E paviršiaus įtempimo energiją 1 centimetre, mes turime lygtį:  $2T \cdot \text{CD} \cdot \text{CE} = 2E \cdot \text{CD} \cdot \text{CE}$ , iš kur išeina  $E = T$ . Vadinasi, į paviršiaus įtempimo jėgą T mes galime žiūrėti kaippo į paviršiaus potencinės energijos padidėjimą, padidinę paviršių 1 kv. centimetru, arba kaippo į potencinę paviršiaus ploto vieneto energiją.

Grįždami prie figūrų, kurias sudaro skystos plėksnelės, įmerksime į muilo-glicerino tirpalą vielos kūbą. Ištraukę mes pamatysime, kad skysta plėksnelė sudaro tolydinę masę, bet taip, kad nuo kiekvienos kūbo briaunos tęsiasi plėksnelės į kūbo vidurį, kur jos sueina sudarydamos savo galais nedidelį kvadratą (žiūr. 45 pieš.). Kaip rodo piešinys, ten sueina 8 plėksnelės. Tokia figūra ant kūbo susidaro tada, kada įmerkę kūbą į muilą-gliceriną vieną sykį, mes ištrauksime neperdaug skystimo. Įmerkę antrą sykį arba net ir trečią sykį, mes galime gauti plėksneles, kurios gražiai, lygiai sudaro kūbo šonus. Jeigu gi mes paimsimė dar daugiau muilo-glicerino, tai gali išeiti ant kūbo šonų net iš oro išsigaubusios plėksnelės. Paėmus kitas geometrines figūras galima gauti didelę įvairenybę figūrų, sudaromų skystų plėksnelių. Visos tos figūros simetrinės ir gražios, ir jas galima fiksuoti mirkant vielos figūras ištirpintame kanifolyje, nes ištraukus kanifolis kietėja tose formose, kurias įgauna skystos plėksnelės. Plateau, išnagrinėjęs visą eilę tokių figūrų, nustatė šiuos jų susidarymo dėsnius: 1. kur daugelis skystų plėksnelių susiduria figūroje, ten visuomet vienoje briaunoje susieina 3 plėksnelės ir taip, kad sudaromi tarp dviejų iš jų kampai visuomet yra lygūs; 2. kur daugelis skystų krantų sueina figūroje, ten vienam taške susiduria visuomet keturi



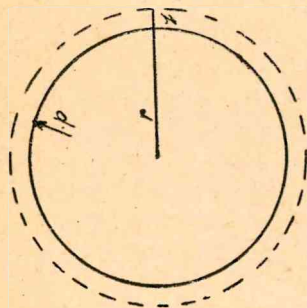
Pieš. 45



krantai ir taip, kad kampai tarp dviejų iš jų yra visuomet lygūs. Abudu šitie empiriniai dėsniai, kurie duoda galimumo suprasti ir numatyti iš anksto kokias figūras sudarys skystos plėkšnelės tuo ar kitu atveju yra ne kas kita, kaip tiesioginis padarinys minimalio paviršiaus prie maksimalio tūrio principo. Prie šito principo galima prieiti matematinės analizės keliu, išeinant iš masinių ir molekulinį skystimo savybių, lygiai kaip šitas principas duoda galimumo matematinės analizės keliu numatyti iš anksto visas galimas figūras, kurias gali sudaryti skystos plėkšnelės.

Garsus fizikas ir filosofas Ernstas Machas, diskutuodamas šituos reiškinius, pastebėjo kad skystimas, aptraukdamas plėkšnelėmis, sakysime, kūbą elgiasi panašiai kaip taupus ir sąmojingas siuvėjas, kuriam duota gelumbė, kad aptrauktų ją kūbą neperkirpęs gelumbės nė vienoje vietoje (aptraukt, taip sakant, vienu gabalu). Toksai siuvėjas, manydamas sutaupyti ir pasilikti sau kuo daugiau gelumbės, aptrauktų kūbą visiškai taip, kaip jį aptraukia muilo-glicerino plėkšnelės (45 pieš.). Ypatingai čia įdomu tai, kad labiausiai ekonominant medžiagą išeina gražiausias fasonas. Statydamas klausimą, kodėl skystimai visuomet stengiasi įgauti tokią formą, kurią turint išeitų mažiausias paviršius, bet esant didžiausiam tūriui, Ernstas Machas atsako, kad molekulinės traukos, arba kohezijos, jėgos, turint omeny didelį judingumą skystimų molekulių, verčia tas molekulas spaustis kuo giliau į skystimą, taip kad skystimas pasiekia pusiausvyros tik tada, kada jo paviršių pasilieka mažiausias galimas molekulių skaičius. Šitas ekonomijos principas, kuris tuo pačiu laiku veda prie simetrijos ir grožio apsireiškimų, yra vienas iš bendrų gamtos jėgos veikimo dėsnių. Pažymėsime dar čia, kad ir bitės, gamindamos medui dėti korius pavidalu gražių šešiašonių prizmų, kurios glaudžiai ir betarpiškai guli viena prie kitos, irgi laikosi to principo, kad mažiausia medžiagos sudarytų kuo didžiausį talpumą medui ir tuo pačiu laiku išeitų gražios simetrinės formos.

Norėdami nustatyti kiekybinius santykius tarp paviršiaus įtempimo ir normalinio paviršiaus spaudimo, apsvartysime energijos kitimus muilo burbului. Išpūstas rutulio pavidalo muilo barbulas susideda iš skystos plėkšnelės su oru vidury, kuris reiškia į plėkšnelės paviršių iš vidaus tam tikrą spaudimą. Pučiant burbulą (žiūr. 46 pieš.) tas spaudimas iš vidaus turi būti truputį didesnis negu išorinis at-



Pieš. 46

mosferos spaudimas plus normalinis skysčio spaudimas. Kad būtų pusiausvyra, reikia, kad tas išvidinis spaudimas, būtų lygus išoriniam atmosferos spaudimui plus normalinis skysčio paviršiaus spaudimas. Norint, kad muilo burbulas laikytųsi ilgiau, reikia uždaryti vamzdžio galą, per kurį į burbulą pučiamas oras. Jeigu šitas galas atidaryti, tai paviršiaus įtempimo jėgos, stengdamosi labiau su-traukti burbulą, tokiu smarkumu išvaro iš burbulo orą laukan, jog ta oro srovė gali atlenkti ir net užpūsti žvakės liepsną. Norėdami nustatyti santykius tarp normalinio spaudimo abiejų muilo burbulų paviršių ir išvidinio oro spaudimo, mes išeisime iš pusiausvyros sąlygų

ir pritaikinsime Lagrange'o galimų darbų principą, kuris sako, kad esant pusiausvyrai, algebrinė galimų darbų suma yra visuomet 0. Esant pusiausvyrai išorinis oro spaudimas plus atstojamasai abiejų burbulų paviršiaus normalinis spaudimas kompensuotas išvidinio oro spaudimo (spaudimo oro, kuris randasi burbulo vidury). Taigi šitas išvidinis spaudimas atsveria išorinį atmosferos spaudimą ir normalinį paviršiaus spaudimą, taip kad tas išvidinis oro spaudimas yra didesnis negu išorinis atmosferos spaudimas. Pažymėjus skirtumą tarp šito išvidinio spaudimo ir atmosferos išorinio spaudimo raide  $p$ , mes turėsime priedinį oro spaudimą iš vidaus, kurs esant pusiausvyrai kompensuoja normalinį burbulo paviršiaus spaudimą. Pažymėsime vidutinį muilo burbulo spindulį (žiūr. 46 pieš.) raide  $r$ . Mes galime savo apskaičiavimuose vartoti šią vidutinį spindulį todėl, kad aplamai muilo burbulo storumas, lygiai kaip ir kitų skystų plėkšnelių storumas, yra labai mažas dydis. Profesorius Boyce yra išmatavęs įvairių skysčių plėkšnelių storumą

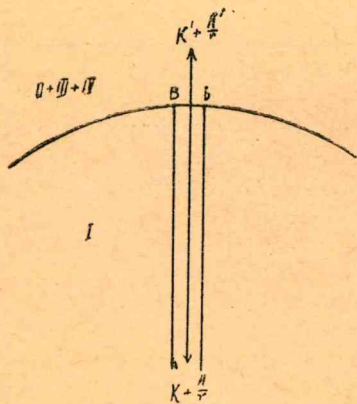




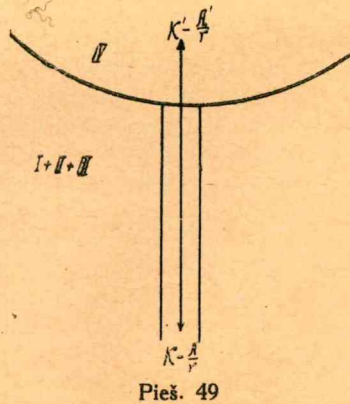


taid atstojamasai spaudimas žemyn bus  $Z_I - Z_{II} = K$ , nes mes čia turėsime skystimą, apibrėžtą plokščio paviršiaus, kuriam molekulinis spaudimas yra lygus konstantai  $K$ . Taigi  $Z_{II}$  bus lygus  $Z_I - K = K + \frac{A}{r} - K = \frac{A}{r}$ . Įsivaizduokime sau toliau sferos paviršių  $A^1BC^1$  (žiūr. 47 pieš.), nupieštą tuo pačiu spinduliu, taip kad tas paviršius būtų liečiamas plokštimi  $DE$ , būtų išgaubtas žemyn, bet šiaip jau būtų visiškai simetriškas paviršiui  $ABC$ . Pripildžius III erdvės dalį tuo pačiu skystimu aišku, kad molekulės III erdvės dalyje tarp liečiamosios plokšties ir sferinio paviršiaus  $A^1BC^1$  veiks cilinderį  $Bb$  trauka, arba spaudimu, atkreiptu augštin, bet šiaip jau lygiu traukai  $Z_{II}$ . Taigi trauka  $Z_{III} = \frac{A}{r}$ . Iš čia išeina, kad jeigu skystimo paviršius sudaro įgaubtą sferos dalį ( $A^1BC^1$ ), tad plotą  $Bb$  veikia molekulinis spaudimas  $Z_I - Z_{II} - Z_{III} = K - \frac{A}{r}$ . Tegu ir ta erdvės dalis, kuri apibrėžta sferos segmentu  $A^1BC^1$ , bus irgi išpildyta tuo pačiu skystimu (pažymėsime šią erdvės dalį ženklu IV). Aišku, kad ta skystimo dalis veikia plotą  $Bb$  traukos jėga  $Z_{IV} = K - \frac{A}{r}$  dėl priežasties pilnos simetrijos tarp  $ABC$  ir  $A^1BC^1$ . Taigi aišku, kad veikimas skystimo dalių IV, III ir II sykiu yra lygus veikimui I-os skystimo dalies, ploto  $Bb$  atžvilgiu, tik atkreiptas į priešingą pusę (augštin), vadinasi, didumo atžvilgiu lygus  $K + \frac{A}{r}$ .

Taigi mes čia vėl turime išvadą, prie kurios jau priėjome anksčiau, kad molekulinis spaudimas į išgaubtą skystimo paviršių ( $K + \frac{A}{r}$ ) yra didesnis negu molekulinis spaudimas į plokščią paviršių ( $K$ ), o tas pastarasis yra didesnis negu molekulinis spaudimas į įgaubtą paviršių ( $K - \frac{A}{r}$ ).



Pieš. 48



Pieš. 49

Paimsime dabar tokį atsitikimą, kada du įvairios rūšies skystimai randasi kontakte, bet riba tarp jų yra sferinio paviršiaus dalis (žiūr. 48 pieš.). Taigi vienas iš dviejų skystimų užima I erdvės dalį, o kitas erdvės dalį II + III + IV. Šituo atveju molekulinis spaudimas į plotą  $Bb$  bus lygus skirtumui molekulinio spaudimo abiejų skystimų ir bus atkreiptas į didesnio molekulinio spaudimo pusę. Taigi tas atstojamasai spaudimas bus čia  $K - K^1 + \frac{A - A^1}{r}$  (čia  $K$  ir  $K^1$ , lygiai kaip  $A$  ir  $A^1$  reiškia atitinkamas konstantas vienam ir kitam skystimui).

Tegu pirmasai skystimas išpildo erdvės dalis I + II + III, o antrasai skystimas IV erdvės dalį, kitaip kalbant, tegu abudu skystimai, atskirti įdubusios sferos riba segmento pavidalo (49 pieš.). Iš to, kas anksčiau pasakyta, išeina, kad tokiu atveju atstojamasai molekulinis spaudimas bus  $K - K^1 - \frac{A - A^1}{r}$ . Taigi visais at-



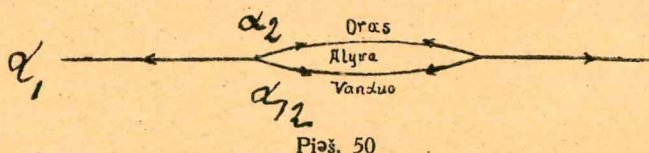
vejais molekulinis spaudimas susideda iš dviejų dalių: iš nuolatinės dalies, kurios didumas pareina tik nuo molekulių veikimo vienos į kitą ir nuo jų skaičiaus veikimo sferoje (kitai sakant, nuo molekulių tankumo, arba tirštumo), ir iš mainios dalies, taip sakant, mainaus spaudimo, kuris yra atvirkščiai proporcingas paviršiaus kreivumo spinduliui. Anksčiau mes matėme, kad normalinis spaudimas į kreivą paviršių ir paviršiaus įtempimas surišti lygtimi  $p = \frac{2T}{r}$ . Taigi mainus molekulinis spaudimas, kuris išeina iš molekulių veikimo vienos į kitą, yra ne kas kita, kaip paviršiaus įtempimo padarinys, kurio didumas išeina iš lygties  $T = \frac{A - A^1}{r}$ . Paviršiaus įtempimo konstanta T, kaip jau anksčiau pasakyta, išreiškiama dinomis 1 centimetru paviršiaus ilgio arba gramais vienetai ilgio. Duosime čia keletą pavyzdžių šitos konstantos.

	gr. cm.	
Gyvsidarbris . . . . .	0, 55	Šiais skaičiais charakterizuojami paviršiaus įtempimai pažymėtų čia skysčių, esant jiems kontakte su oru.
Vanduo . . . . .	0,075	
Provanso aliejus . . . . .	0,035	
Spiritas . . . . .	0,025	

Esant kontakte dviem skystimam, pavyzdžiui, vandeniui ir gyvsidabriui, jų ribos paviršiaus įtempimas bus 0,421; gyvsidabriui kontakte su Provanso aliejumi — 0,342 ir pagaliau aliejui kontakte su vandeniu — 0,021.

Jeigu gryną vandenį varvinti ant gryo gyvsidabrio paviršiaus, tai vandens lašai tuojau išsiskleidžia plonu sluogsniu gyvsidabrio paviršium todėl, kad, kaip rodo augščiau paduoti skaičiai, gyvsidabrio paviršiaus įtempimas yra daug didesnis negu vandens paviršiaus įtempimas. Priešingai, jeigu vandenį varvinti ant taukuotos lėkštės, tai vanduo susitraukia lašais gangreit rutulio pavidalo, nes vandens paviršiaus įtempimo jėga yra didesnė negu taukų. Jeigu gi varvinti aliejų ant vandens paviršiaus, tai aliejus išsiskleidžia ant vandens paviršiaus ploniausiu sluogsniu, kurio (sluogsnio) storumas, galima sakyti, artėja prie molekulių sferos veikimo spindulio. Todel fizikai dažnai nagrinėja tokius ploniausius aliejaus sluogsnius, norėdami gauti supratimą apie molekulinio veikimo sferos spindulį. Priežastis tokio aliejaus elgesio yra jo žymiai silpnesnis paviršiaus įtempimas negu vandens. Vandens paviršiaus įtempimo jėga, taip sakant, neduoda aliejui susitraukti lašu ir, būdama didesnė, ištempia aliejų ploniausio sluogsnio pavidalu. Dar griežčiau apsireiškia dviejų skystimų paviršiaus įtempimų skirtumo veikimas lašinant spiritą ant gryo vandens paviršiaus (iš augščiau paduotų skaičių matosi, kad skirtumas tarp paviršių įtempimo vandens ir spirito gan didelis). Vanduo, taip sakant, taip smarkiai tempia kiekvieną spirito lašą, jog vandens paviršiuje pasidaro net duobė apie kiekvieną spirito lašą, taip kad tas lašas iš visų pusių akimirkoje aptraukiamas vandeniu. Del priežasties žymaus didumo vandens paviršiaus įtempimo jėgos, labai sunku yra išlaikyti vandenį atvirame inde grynu, nes vandens paviršius stengiasi įtraukti į vandens vidurį kiekvieną dalelę, kiekvieną mažutį kūną, kuris atsiras kontakte su vandens paviršium, ir kurio paviršiaus įtempimas pasirodys mažesnis, kaip vandens. Tas pats reikia pasakyti ir apie gyvsidabrio paviršių.

Įsivaizduokime sau kokio nors skystimo lašą paviršium kito skystimo (50 pieš.). Mes čia turime tris jėgas:  $\alpha_1$  — antrojo skystimo paviršiaus įtempimas,  $\alpha_2$  —



Piėš. 50

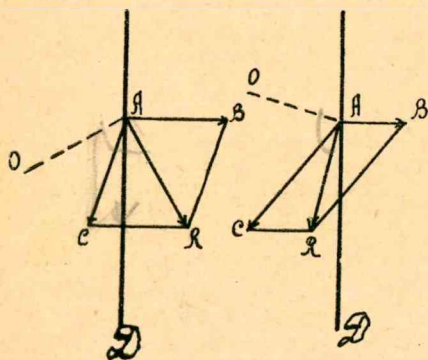
pirmojo skystimo paviršiaus įtempimas ir pagaliau  $\alpha_{12}$  — paviršiaus įtempimas riboje tarp pirmojo ir antrojo skystimo ( $\alpha_1$  riboje II-jo skystimo ir oro, o  $\alpha_2$  riboje I-jo skystimo ir oro). Aišku, kad lašas bus pusiausvyroj tik tada, kada atstojamoji dvi-



jų jėgų  $\alpha_{12}$  ir  $\alpha_2$ , einant paralelogramo dėsniu, bus lygi jėgai  $\alpha_1$ , tik prieš ją atkreiptai. Jeigu gi jėga  $\alpha_1 > \alpha_2 + \alpha_{12}$ , tad lašas bus ištemptas II-jo skystimo paviršiuje, plono sluogsnio pavidalo. Nusistojus pusiausvyrai, lašo paviršius sudaro tam tikrą kampą su antrojo skystimo paviršium; tas kampas pareina nuo paviršiaus įtempimo jėgų ir vadinasi kranto kampas. Kada tas kampas yra lygus 0, mes sakome, kad vienas skystimas tobūlai šlapina kitą skystimą.

## 11 §. Kapilarinės jėgos.

Pereisime dabar prie santykių, kurie susidaro skystam paviršiui esant kontakte su kietu paviršium. Skystimo dalelė A, kuri randasi skystimo paviršiuje ir yra kontakte su kietu kūnu AD, yra įtakoj trijų jėgų (žiūr. 51 pieš. kairėj pusėj): svorio jėgos, veikiančios statinai ir molekulinės traukos jėgos, atkreiptos į skystimo vidurį; tas dvi jėgas galima pakeisti viena atstojamąja AC, atkreipta į skystimo vidurį; be to dar, dalelė A yra įtakoj traukos jėgos iš kieto kūno pusės (adhezijos jėgos) AB, veikiančios statinai kieto kūno paviršiui. Einant paralelogramo dėsniu, jėgas AC ir AB galima pakeisti viena atstojamąja jėga AR, atkreipta išorinai į kieto kūno vidurį. Skystimo gi paviršius, esant pusiausvyrai, kaip jau mes žinome, visuomet nusistato normaliai (perpendikulariai) veikiančiai jį jėgai. Taigi čia skystimo paviršiaus dalelės nusistos linija OA perpendikulariai linijai AR, kitaip sakant, skystimo paviršius stovės augščiau, kur jis bus kontakte su kietu kūnu, ir žemiau, kur jis bus toliau nuo kieto kūno. Kampas OAD, kurį sudaro liečiamoji linija skystimo paviršiaus taške A su kieto kūno paviršium, vadinasi kranto kampas,



Pieš. 51

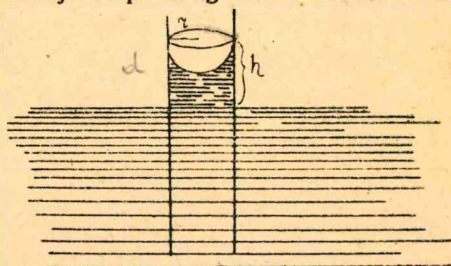
ir kada tas kampas yra smailus, arba aštrus, kaip šituo atveju, mes sakome, kad skystimas šlapina kietą kūną, nesigilindami į esmę to posakio «šlapina», ir tokiais atvejais skystimo paviršius visuomet bus įdubęs. Toks atvejis yra, pavyzdžiui, kada vanduo yra kontakte su stiklu. Paimsime dabar kitą atsitikimą (žiūr. 51 pieš. dešinė pusėj), kada atstojamoji AR adhezijos jėgos AB ir molekulinės traukos ir svorio jėgos AC bus atkreipta į skystimo vidurį (kitai sakant, kada adhezijos jėga AB, palyginti su molekulinės traukos jėga, bus maža), tada skystimo dalelės nusistos perpendikulariai jėgai AR, vadinasi, išilgai linijos AO. Kitaip sakant, dalelė arčiau prie kieto kūno bus žemiau, o toliau nuo jo bus augščiau, ir skystimo paviršius tuo atveju bus išgaubtas. Čia kranto kampas OAD bus bukas, arba kėstas, ir tokiais atvejais mes sakome, kad skystimas nešlapina kieto kūno (tokį atsitikimą mes turime, kada gyvsidabris randasi kontakte su stiklu). Bet būna atsitikimų, kada tas kranto kampas yra lygus 0, kaip, pavyzdžiui, esant kontakte kerosinui ir stiklui. Mes tada kalbame apie tobūlą šlapinimą kieto kūno skystimu.

Paimsime platesnį stiklinį indą su vandeniu ir įdėsime į vandenį vieną galą siauro stiklinio vamzdžio—vadinamo kapilarinio vamzdžio, iš lotyniško žodžio capilla—plaukas, turint omeny, kad vamzdžio diametras didumo atžvilgiu yra panašus į plauko diametrą (žiūr. 52 pieš.). Kadangi vanduo šlapina stiklą, tai, kur vanduo yra kontakte su stiklu, jo paviršiaus dalelės stovės kiek augščiau, negu kur toliau nuo indo šonų ir, vadinasi, vandens paviršius bus įgaubtas. Bet tas įgaubimas, arba įdubimas, bus žymiai didesnis kapilariniame vamzdyje, negu išoriniame inde. Kada išorinio indo skerskrodžio plotas yra žymiai didesnis, negu siauro vamzdžio skerskrodžio plotas, tai vandens paviršius išoriniame inde galima laikyti plokščiu, palyginus su vandens paviršiaus kreivumu siaurame vamzdyje, nes kreivumas visuomet atvirkščiai proporcingas spinduliui. Bet tokiomis aplinkybėmis normalinis molekulinis



spaudimas į skysčio paviršių išoriniame inde, išeinant iš to, kas anksčiau pasakyta, bus didesnis, negu normalinis spaudimas skysčio paviršiaus siaurame vamzdyje. Iš čia išeina, kad vanduo kils augštin siaurame vamzdyje, pakol nusistos pusiausvyra tarp išorinio vandens paviršiaus normalinio spaudimo iš vienos pusės ir vandens paviršiaus spaudimo siaurame vamzdyje plus hidrostatinis spaudimas pakilusio virš išorinio paviršiaus vandens stulpo. Anksčiau mes matėme, kad normalinis molekulinis spaudimas plokščio skystimo paviršiaus pareina tik nuo molekulių jėgų, yra pastovus dydis ir didesnis už normalinį spaudimą įgaubto paviršiaus. Pažymėsime jį raide K. Taip pat mes anksčiau matėme, kad įgaubto paviršiaus normalinis spaudimas gali būti išreikštas kaip  $K - \frac{T}{r}$  (čia T reiškia paviršiaus įtempimo konstantą ir r — kreivo paviršiaus spindulį). Taigi skirtumas vandens paviršių spaudimų išoriniame inde ir vamzdyje bus  $K - \left(K - \frac{T}{r}\right) = \frac{T}{r}$ .

Iš čia išeina, kad augštumas skystimo stulpo, kurio hidrostatinis spaudimas turi atsverti paviršių spaudimų skirtumą, bus tiesioginai proporcingas paviršiaus įtempimui T ir paviršiaus kreivumui. Kitaip kalbant, juo didesnis bus skystimo paviršiaus įtempimas ir juo mažesnis bus vamzdžio spindulys, juo augščiau kils skystimas siauruose vamzdiuose. Šitas reiškinys vadinamas fizikoje kapilaringumu ir kalbama fizikoje apie ypatingas kapilarines jėgas, kurios iššaukia šitą reiškinį. Iš visa tai, kas jau pasakyta, aišku, kad tos kapilarinės jėgos yra ne kas kita, kaip skystimo paviršiaus įtempimo jėgos ir adhezijos jėgos tarp kieto kūno ir skystimo molekulių. Todėl, išeinant iš kilimo skystimo augštin siaurame vamzdyje, galima apskaityti paviršiaus įtempimo jėga T, arba vadinamoji kapilarinė konstanta. Grįšime prie 52 piešinio. Skystimo stulpas siaurame vamzdyje stovi augščiau, negu paviršius to paties skystimo išoriniame inde h cm. Pažymėsime siauro vamzdžio spindulį raide r ir skystimo lyginamąjį svorį raide d, tad to stulpelio tūris bus  $\pi r^2 h$  ir, vadinasi, jo svoris  $\pi r^2 h d$ . Tas svoris ir bus pakelto augščiau išorinio paviršiaus skystimo stulpelio hidrostatinis spaudimas (išreikšdami šitą hidrostatinį spaudimą dinomis, mes turėsime  $\pi r^2 h d g$ , čia g reiškia žemės greitėjimą). Jeigu skystimas netobulai šlapina stiklą, tai skystimo paviršius sudarys smailų, arba aštrų, kampą  $\alpha$  su vamzdžio šonais, kurį mes vadiname kranto kampu. Fizikoje priimta vadinti kreivą skystimo paviršių (įgaubtą arba išgaubtą) «menisku». Kada skystimas tobulai šlapina kietą kūną, pavyzdžiui, žibalas, arba net kai kuriais atvejais ir vanduo, stiklą, tai kranto kampas yra lygus 0 ir meniskas turi taisyklingo pusrutulio formą. Tokiais atvejais menisko spindulys bus lygus vamzdžio spinduliui, ir menisko apskritimas bus lygus vamzdžio išvidiniam apskritimui, būtent,  $2\pi r$ . Paviršiaus įtempimo jėgą T mes anksčiau pavadiname tangencialiai veikiančia jėga, išreikšta dinomis 1 centimetre paviršiaus apskritimo, arba ilgumo, ilgio. Taigi visame paviršių veikianti jėga bus  $2\pi r T = \pi r^2 h d g$ , nes visa ta jėga atsveriamą pakilusio vamzdyje skystimo stulpelio hidrostatiniu spaudimu. Iš čia išeina  $T = \frac{\pi r^2 h d g}{2\pi r} = \frac{r h d g}{2}$ , arba  $h = \frac{2T}{r d g}$ . Taigi skysti-



Pieš. 52

mo pakilimas siaurame vamzdyje, kurį tas skystimas tobulai šlapina, bus tiesioginai proporcingas paviršiaus įtempimui ir atvirkščiai proporcingas vamzdžio spinduliui ir skystimo tankumui, arba lyginamajam svoriui. Tai yra paprasčiausias metodas surasti kapilarinei konstantai, arba paviršiaus įtempimo jėgai T. Reikia paimti kapilarinis vamzdis, išmatuoti jo spindulys (įtraukus į kapilarą gyvsidabrij) išmatavus to gyvsidabrio siūlo ilgį ir paskum tiksliai atsverus tą gyvsidabrij; padalinę gyvsidabrio svorį iš jo lyginamojo svorio gausime tūrį, padalinę tūrį iš ilgio gausime plotą  $\pi r^2$ , iš kurio ir apskaitysime spindulį r. Norint pasiekti tobulą šlapinimą, pakanka dažnai išvalyti

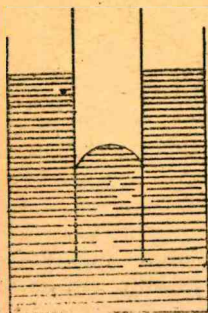


vamzdį rūgštinti, šarmais, distiluotu vandeniu ir pagaliau keletą sykių išplauti bandomuoju skystimu. Įleidus tokio vamzdžio galą į skystimą, esantį didesniame inde, ir palaukus, pakol skystimas nustos kilęs vamzdyje, matuojamas pakilusio augščiau išorinio paviršiaus stulpelio augštis  $h$ . Iš  $T = \frac{r h d g}{2}$  apskaitome tada paviršiaus įtempimą  $T$  dinomis.

Jeigu skystimas netobūlai šlapina vamzdį, tad jo meniskas neturės pusrutulio formos ir to menisko spindulys bus  $\frac{r}{\cos \alpha}$ , ir normalinis kreivo paviršiaus spaudimas bus  $\frac{\frac{2T}{r}}{\cos \alpha} = \frac{2T \cos \alpha}{r}$ .

Kada kranto kampas  $\alpha$  smailus, arba aštrus, tai tas spaudimas duos komponentą, atkreiptą augštin, ir skystimas vamzdy kils augštin. Jeigu gi tas kranto kampas bus kėstas, arba bukas, pavyzdžiui, gyvsidabrio, esančio stikliniame vamzdyje, kurio jis nešlapina, tad skystimo meniskas bus išgaubtas ir vamzdyje skystimas stovės žemiau, negu išoriniame inde (žiūr. 53 pieš., kuris atvaizduoja santykius tarp gyvsidabrio ir stiklo). Tokiais atvejais normalinis spaudimas  $\frac{2T \cos \alpha}{r}$  duoda komponentą, atkreiptą žemyn.

Kada skystimas tobūlai šlapina stiklą arba kitą kokį kietą kūną, arba net ir netobūlai šlapinant mums pasiseka sudaryti ant išvidinių vamzdžio šonų pusių ploną sluogsnį to paties skystimo, tad kranto kampas  $\alpha$  yra lygus 0, normalinis spaudimas bus lygus  $\frac{2T}{r}$ , ir meniskas turi



Pieš. 53

taisyklingo pusrutulio formą, ir tada menisko spindulys ir vamzdžio spindulys yra tas pats. Savaime suprantama, kad kapilarinei depresijai veikia tie patys dėsniai, kaip ir kapiliariniam skystimų pakilimui vamzdžiuose. Vadinamosios kapiliarinės jėgos turi didelės reikšmės taip negyvoje, taip ir gyvoje gamtoje. Įleidžiant žvakės degtą į vandenį, spiritą, arba į žibalą, tie skystimai siauruose tarpuose tarp degto pluoštų kyla augštin. Taip pat paėmus cukraus arba kito kokio akyto kūno gabalą ir palietus tuo gabalu vandens paviršių, per trumpą laiką cukrus sušlampa dėl to, kad veikiant kapiliarinėms jėgoms vanduo išpildo akytes tarp cukraus dalelių. 54 piešinys rodo, kad vandens paviršius tarp dviejų stiklo plokštelių, įmerktų į vandenį plokščia inde, stovi augščiau, negu išoriniame inde. Juo arčiau bus

plokštelės viena prie kitos, juo augščiau stovės tarp jų vanduo. Pastaciūs abidvi stiklo plokšteles taip, kad jos sudarytų kampą, vandens paviršius tarp jų nupieš kreivą įgaubtą liniją, kurios šaka iš kampo pusės kils augštin ir stovės juo augščiau, juo arčiau bus prie kampo ir juo mažesnis bus tas kampas. Atvaizduotas čia reiškiny po to, kas anksčiau pasakyta apie kapiliarinių jėgų veikimą, nereikalingas paaiškinimo.

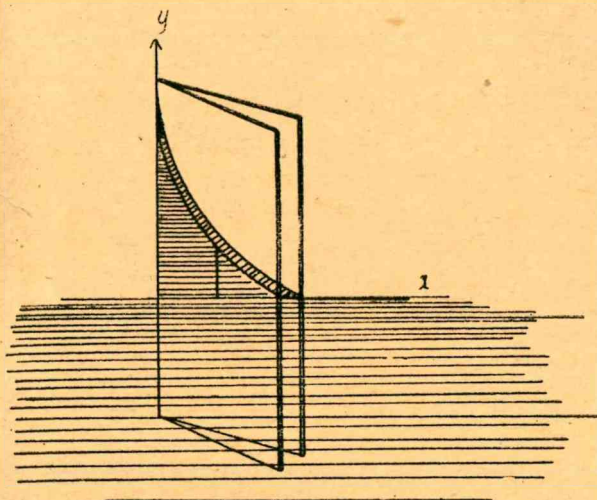
Syvai, reikalingi augalų maitinimui, skverbiasi į augalų šaknis iš žemės kapiliarinėmis jėgomis, ir tos pačios jėgos kelia tuos syvus prieš svorio jėgą iki augščiausio medžio viršūnės. Arterijų ir venų sistema gyvulių kūne jungiasi vadinamais kapiliariniais indais. Suteikto širdies spaudimu judėjimo momento kraujui nebepakanka, kad pervarytų kraują per tuos siaurus indus į gyvulio audeklus, taip pat kaip širdies siurbimo nebepakanka, kad iš tų audeklų įtrauktų kraują į siaurus vamzdžius, kuriais baigiasi venos. Šią darbą periferijoje atlieka gyvulio kūne kapiliarinės jėgos. Aplačiai medžiagos mainymosi procese gyvuose organizmuose kapiliarinės jėgos vaidina didelį vaidmenį.

## 12 §. Difuzija, tirpimas ir osmozas.

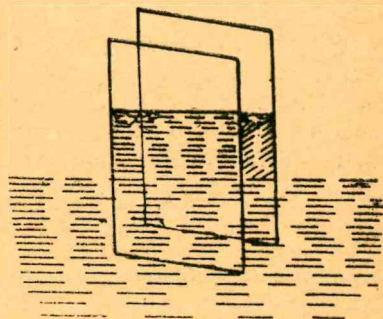
Glaudžiame ryšyje su skysčių paviršiaus įtempimu ir, vadinasi, su kapiliarinių jėgų veikimu, yra dviejų skystimų susimaišymas, arba sumišimas, pavyzdžiui, vandens



ir spirito arba vandens ir acto rūgšties. Kada du skystimai suminša taip, kad per visą mišinį kiekvienam tūrio vienetui mes turime tą pačią proporciją abiejų skystimų, taip kad iš dviejų skystimų susidaro naujas, visiškai homogeniškas skystimas, tad mes kalbame apie tirpimą vieno skystimo kitame ir vadiname dviejų skystimų homogeninį mišinį tirpalu. Kalbėdami apie tirpimą vieno kūno kitame, mes eliminuojame fizikoje tuos atsitikimus, kada du, sakysime, skysti kūnai veikia vienas kitą



Pieš. 54a



Pieš. 54b

chemiškai, nes chemiškas veikimas visuomet yra surištas su tam tikrais kiekybiniais abiejų dalyvių santykiais. Homogeninį gi mišinį du kūnai gali sudaryti bet kokiomis proporcijomis. Paėmę vieną dalį spirito ir 99 dalis vandens, mes gausime visiškai homogenišką mišinį, lygiai kaip ir paėmus 1 dalį vandens ir 99 dalis spirito. Bet spiritas ir vanduo reaguoja ir chemiškai vienas į kitą, bet tik tam tikruose kiekybinuose santykiuose. Taigi čia mes kalbėsime tik apie gryną tirpimą. Be abejo, kada kūnai maišosi vienas su kitu, tirpsta vienas kitame, tai yra tam tikro molekulinųjų jėgų veikimo padarinys, vadinasi, esant tam tikriems abiejų kūnų paviršiaus įtempimo santykiams arba kapiliarinių jėgų santykiams. Taip pat, kada du skystimai visiškai neminša, tai yra irgi tam tikrų paviršiaus įtempimo santykių padarinys. Užpylus ant vandens paviršiaus mažą aliejų, jis, kaip mes jau žinome, išsitemps vandens paviršiui plonu sluoksniu. Užpylus daugiau, aliejus stovės ant vandens augštu stulpu ir tokioj padėty gali pasilikti neapibrėžtą ilgą laiką. Jeigu smarkiai paskalauti, tai aliejus smulkiausių dalelių pavidalu pasidalys vandeny ir mums net atrodys, kad mes turime homogeninį mišinį, bet, palikęs tokį mišinį ramiai stovėti, per pakankamai ilgą laiką aliejus savaime atsiskirs nuo vandens ir susirinks vandens paviršiuje. Tokie mišiniai vadinasi emulsijomis ir savo fizinėmis ypatybėmis, o ypač optikos ypatybėmis, griežtai skiriasi nuo tirpalų, kurių sudėtinės dalys niekuomet savaime nebeatsiskiria viena nuo kitos. Kokį vaidmenį mišimo ir tirpimo reiškinuose vaidina paviršiaus įtempimo jėgos, tas dalykas nėra dar ir šiandien pakankamai išnagrinėtas ir išaiškintas, bet negali būti jokio abejojimo, kad ir čia veikia minėtos jėgos.

Užpylus atsargiai ant vandens paviršiaus cilindriniam stiklo inde gryno spirito sluogsnį, spiritas per pakankamai ilgą laiką savaime sumiš su vandeniu. Kadangi spirito ir vandens tankumai ir šviesos absorbcija nevienodi, tai atmetę ant ekrano stiklinio indo su vandeniu ir spiritu vaizdą, mes galime net sekti patį mišimo procesą, aiškiai matydami, kaip spirito srovės slenka žemyn į vandenį, o vandens srovės kyla augštin, nepaisant svorio jėgos veikimo. Aprašytas čia procesas vadinasi fizikoje difuzija. Tą patį procesą mes turėsime atsargiai užpylę ant stipraus, sakysime, druskos tirpalo silpnesnį tirpalą. Per kurį laiką abudu sluogsniai taip gražiai



sumiš difuzijos keliu, jog pasidarys visiškai homogeniškas tirpalas. Taigi ir čia mes turime aiškų judėjimą, kaip pasekmę molekulinį jėgų veikimo, kurio pirmąsį priežastis, galimas daiktas, yra ta pati, kaip eratiško judėjimo muilo arba komparo dalelių užmestų ant šilto vandens paviršiaus. Tose vietose, kur komparo arba muilo dalelės smarkiau tirpsta, susidaro tirpalas mažesnio paviršiaus įtempimo negu tyro vandens paviršiaus įtempimas, ir todėl tempiamos vandens paviršiaus įtempimu tos dalelės netvarkingai bėginėja vandens paviršiumi, nelyginant kaip maži vabzdžiai. Ar šiaip ar taip, bet difuzijos procesas surištas su panašios rūšies jėgomis.

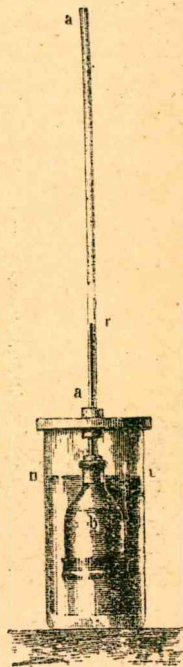
Difuzijos procesas paprastai yra labai lėtas procesas. Kylančiam temperatūrai difuzijos procesas darosi greitesnis. Tą patį difuzijos procesą mes turime įmetę į vandenį cukraus arba kokios nors tirpstančios druskos gabalėlį. Cukraus arba druskos dalelės veržiasi nuo cukraus paviršiaus augštin prieš svorio jėgą. Vandens dalelės slenka žemyn verždamosi į stipresnius cukraus tirpalo sluogsnius, kurie susidaro arčiau prie cukraus. Per pakankamai ilgą laiką cukrus arba druska visiškai išnyksta, ir mes turime homogeninį cukraus arba druskos tirpalą vandenyje. Pavadinsime difuzijos greitumu tą cukraus, druskos arba kito kokio skystimo kiekį, kuris per vieną sekundą pereina per tirpalo skerskrodžio plotą, ir pažymėsime šitą kiekį raide  $m$ . Pavadinsime tirpalo koncentraciją cukraus arba druskos kiekį viename tirpalo kūb. cm. ir pažymėsime raide  $c$ . Cukraus arba druskos dalelių difuzija eina visuomet viena prasme, būtent, nuo didesnės koncentracijos vietų į mažesnės koncentracijos vietas (tuo pačiu laiku vandens dalelių difuzija eina priešinga prasme nuo tų vietų, kur mažiau cukraus arba druskos, į tas vietas, kur daugiau cukraus arba druskos, vadinasi, relatyviai, mažiau vandens — taigi ir vandens dalelės slenka nuo stipresnės vandens koncentracijos vietų į silpnesnės vandens koncentracijos vietas). Fiksavę du tirpalo sluogsnius atstume vienas nuo kito  $l$  cm. su skerskrodžio plotu  $q$  cm<sup>2</sup>, mes difuzijos greitumui turėsime toki pat reiškinį, kaip vandens greitumui vienodo diametro vamzdyje, būtent:  $m = K \cdot \frac{C_2 - C_1}{l} \cdot q$ . Čia  $C_2$  reiškia žemesnio sluogsnio koncentraciją (stipresnis tirpalas), o  $C_1$  augštesnio sluogsnio koncentraciją (silpnesnis tirpalas). Reiškinį  $\frac{C_2 - C_1}{l}$  mes galime pavadinti koncentracijos puo-

limu analogiškai spaudimo puolimui hidrokinetikoje ir galime laikyti difuzijos varomąją jėgą proporcinga šitam koncentracijos puolimui. Koeficientas  $k$  vadinasi difuzijos konstanta ir yra ne kas kita, kaip medžiagos kiekis, išreikštas gramais, kuris per 1 sekundą pereina per 1 kv. cm. skerskrodžio plotą, kada atstumas tarp dviejų skerskrodžio plotų yra lygus 1 cm. ir kada koncentracijos skirtumas yra lygus vienetui. Šita konstanta turi didelės reikšmės nagrinėjant tirpimo ir difuzijos procesus.

Pažymėsime čia dar, kad duotame vandens kiekyje, arba tūryje, galima ištirpinti tik tam tikrą kiekį tos ar kitos medžiagos ir mes vadiname tirpalą sočiu, kada paimtame vandens kiekyje ištirpintas tasai maksimalis medžiagos kiekis. Aplaui, kylančiam temperatūrai vandeny arba kitam kokiam skystime galima ištirpinti daugiau kokios nors medžiagos. Vadinas, sotūs, arba įsotinti, tirpalai augštesnės temperatūros turi didesnę koncentraciją negu žemesnės temperatūros. Iš čia išeina, kad pagaminus sotų cukraus arba druskos tirpalą esant augštesnei temperatūrai ir vėsinant jį, dalis cukraus arba druskos nusistos kristalų pavidalu. Bet būna ir tokių atsitikimų, kada pagaminus sotų tirpalą augštesne temperatūra, kaip, pavyzdžiui, Glaubero druskos su viršum 100° temperatūra, ir atvėsinus šitą tirpalą net iki temperatūros 0, nė kiek druskos nenustos. Tokį tirpalą mes vadiname persotintu ir galime palyginti su sistema dalelių arba kūnų, kurie randasi nepastovios pusiausvyros sąlygose. Aplaui pakanka mažiausio impulso įkriusios į persotintą tirpalą dulkelės pavidalu arba mažučio kristalo tokios pat formos, kokią duoda ištirpinta druska, kad akimirkoje nusistotų, išsiskirtų iš tirpalo daug druskos kristalų pavidalu. Difuzijos procesas eina ne tik tokiu atveju, kada du nevienodo stiprumo arba nevienodos koncentraci-



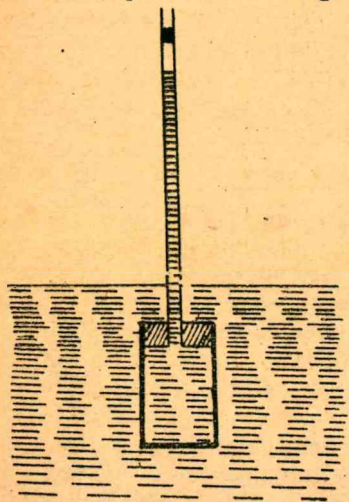
jos tirpalai tos pačios medžiagos randasi tiesioginiame kontakte, bet ir tada, kada jie atskirti vienas nuo kito siena arba diafragma iš smulkiai akytos medžiagos. Paimsime butelį su atmuštu dugnu ir aprišime tą dugną kiaulės pūsle arba pergamentu. Įpilsime į butelį su tokiu dugnu spirito iki kaklo krantų ir užkišime kamščiu su išgręžta per jo vidurį skylė, per kurią įstumsime į spirita stiklinį vamzdį (žiūr. 55 pieš.). Įdėsime taip paruoštą butelį su spiritu į didesnį indą su vandeniu taip, kad butelis visas būtų vandeny. Mes pamatysime, kad skystimas tuojau ims kilti augštin vamzdyje ir pagaliau pasieks nemažą augščio. Dalykas tas, kad per akytą diafragmą (kiaulės pūslę arba pergamentą) vanduo veržiasi prieš svarumo jėgą į spirita, o spiritas veržiasi per tą pačią diafragmą į vandenį. Toks difuzijos procesas per diafragmą vadinasi osmozas (vandens difuziją į spirita galime čia pavadinti endosmozu, o spirito difuziją iš butelio į vandenį ekzosmozu; endosmozas reiškia difuziją į vidų, ekzosmozas — difuziją iš vidaus). Kadangi per kiaulės pūslę arba per pergamentą vandens molekulos pereina lengviau negu spirito molekulos, matyt, todėl, kad vandens molekulių diametras yra žymiai mažesnis negu diafragmos akyčių diametras, tai spirito - vandens mišinys kyla augštin vamzdyje. Konkrečiai kalbant, norint neleisti spirito - vandens mišiniui kilti augštin vamzdyje, reikėtų paveikti tirpalo paviršių butelyje tam tikru spaudimu, kas faktinai galima padaryti. Taigi čia kalbama apie osmotinį spaudimą, kaip apie tikrą priežastį difuzijos per diafragmą. Aišku, kad į hidrostatinį spaudimą pakilusio vamzdyje tirpalo stulpą galima žiūrėti kaip į osmotinio spaudimo matą. Bet tiksliai nustatyti osmotiniam spaudimui spirito, cukraus, kokios nors druskos, šarmo arba rūgšties molekulių vandeny nei kiaulės pūslė nei pergamentas netinka kaip diafragmos. Kiaulės pūslė ir pergamentas, pavyzdžiui, perleidžia ir vandens molekulas ir spirito molekulas, tik nevienodai — vandens molekulas lengviau, spirito molekulas sunkiau. Taigi su tokia diafragma, nustatant molekulių osmotinį spaudimą, mes gausime permažus dydžius. Jeigu mes paimtume diafragmą iš kaučiuko, tai tada greičiau difunduotų spirito molekulas negu vandens molekulas, ir mes ne tik nematytume tirpalo paviršiaus kilimo augštin butelyje, bet atbulai, tas paviršius slinktų žemyn. Taigi, norint nustatyti osmotinį spaudimą tos ar kitos rūšies molekulių, reikia turėti tokias diafragmas, arba plėkšneles, arba membranas, kurios perleidžia tik vienos rūšies molekulas. Tokios diafragmos vadinasi puslaidės (perpus perleidžiančios, semipermeabilinės). Tokią diafragmą galima, pavyzdžiui, pagaminti paėmus nedidelį mažai apdeginto molio (koalino) cilinderį, kurie vartojami galvaniniams elementams. Į tokį akytą cilinderį reikia įpilti vario sulfato tirpalo ir įdėti jį į stiklinį indą su kalioferrocianato (geltonoji geležinė kraujos druska) tirpalu. Į cilinderio akytės iš vienos pusės veržiasi vario sulfato molekulos, o iš kitos pusės kalioferrocianato molekulos. Taigi akytėse, kur jos susiduria, eina reakcija:  $K_4Fe(CN)_6 + 2CuSO_4 = 2K_2SO_4 + Cu_2Fe(CN)_6$ . Akytėse susitaupo  $Cu_2Fe(CN)_6$  vario geležies cianatas, kuris, kaip koki membrana, uždaro tas akytes taip, kad daugumos druskų, šarmų ir rūgščių molekulos per jas nepereina, bet vandens molekulos lengvai pereina. Taigi palaikę kurį laiką molio cilinderį kontakte su tirpalais viršuj minėtų dviejų druskų ir paskum išplovę jį gerai vandeniu, mes turėsime puslaidę diafragmą. Įpilsime dabar į tokį cilinderį, sakysime, cukraus 10% tirpalo iki jo krantų, užkišime jį kaučiuko kamščiu su išgręžta per jo vidurį skylė, o per šią skylę įkišime į kamštį ilgesnį stiklo vamzdį taip, kad to vamzdžio apatinis galas būtų cukraus tirpale (žiūr. 56 pieš.). Įmerksime taip paruoštą cilinderį su cukraus tirpalu į vandenį, esantį didesniame inde, taip, kad vanduo apsemtų jį iš visų pusių. Vanduo tuojau ima veržtis į cukraus tirpalą cilindery (endosmozas), ir skystimas vamzdyje ima kilti augštin. Cukraus gi molekulos negali išeiti iš cilinderio, nes jų neperleidžia augščiau minėtu būdu paruošta diafragma. Daro tokį įspūdį, kad cukraus mo-



Pieš. 55



lekulos stengiasi, kaip dujų molekulos uždarytame elastingame inde, padidinti vandens tūrį molio cilindry, vadinasi, ištempti tirpalo paviršių. Kaip išdava tokio tempimo arba spaudimo cukraus molekulių į vandens paviršių, vandens molekulos veržiasi iš išorinio indo į cilindrą tol, kol pakilęs vamzdyje skystimo stulpas savo hidrostatiniu spaudimu atsvers cukraus molekulių osmotinį spaudimą. Jeigu į cilindro kamštį įdėtas ilgas vamzdis ir jeigu palauktume, kol skystimas vamzdyje nuštos kilęs augštin (laukti tektų gan ilgai, nes difuzijos procesas yra labai lėtas procesas), tai mes konstatuotume, kad skystimo stulpas vamzdyje pasieks apie 6, 7 metrų augščio, kas atitinka spaudimui gyvojo sidabro stulpo 49,3 cm. augščio (daugiau kaip pusės atmosferos spaudimas). Taigi įvairiais būdais galime nustatyti, kad cukraus molekulių osmotinis spaudimas 1% tirpale yra lygus, esant 0 temperatūrai 49,3 cm. gyvojo sidabro stulpo. Paėmus salietros (kalio salietros) 1% tirpalą, mes konstatuotume, kad tas spaudimas yra daug didesnis, būtent, yra lygus gyvojo sidabro stulpui 228 cm. augščio (lygiai 3 atmosferos). Osmozo reiškiniai pirmą sykį



Pieš. 56

buvo konstatuoti prancūzo Dutrochet 1826 metais. Vėliau tais reiškiniais užsiėmė garsus vokiečių botanikas Pfeffer'is ir įvairių membranų pagalba iš augalų ir gyvulių plėkšnių nustatė osmotinio spaudimo didumą, lygiai kaip ir jo pareitį nuo koncentracijos ir nuo temperatūros įvairioms medžiagoms. Jis konstatavo, kad silpnųjų tirpalų osmotinis spaudimas yra tiesioginai proporcingas koncentracijai (2% cukraus reiskia jau osmotinį spaudimą apie 100 cm. gyvojo sidabro stulpo) ir auga kilant temperatūrai taip pat, kaip auga dujų spaudimai kilant temperatūrai, būtent, einant Gay-Lussac'o dėsnui. Remdamasis jo ir kitų darbais garsus Holandijos, o paskum Vokietijos, fiziko-chemikas van't Hoff'as paskelbė dėsnį, kad silpnuose tirpaluose molekulose randasi tokiam pat stovyje, kaip dujose, vistiek, ar tai bus kietų, skystų, ar dujų kūnų molekulose. Taigi, anot van't Hoff'o, 1 gramas cukraus, ištirpintas 100 cm.<sup>3</sup> vandens reiskia tokį pat spaudimą į vandenį, kokį reikštų 1/442 gram. molekulose cukraus dujiskam stovyje, jeigu ji užimtų 100 kūb. cm. tūrį.

Pabrėšime čia dar vieną sykį, kad šiandien galima žiūrėti į difuziją, kaip į osmotinio spaudimo išdavą ir tada, kada du nevienodos koncentracijos tirpalo sluogsniai neatskirti vienas nuo kito diafragma, bet randasi betarpiame kontakte. Pagaliau aišku, kad visi šitie reiškiniai, neišskiriant įvairios rūšies diafragmų veikimo, yra glaudžiamie ryšyje su kietų ir skystų kūnų paviršiaus įtempimo reiškiniais, bet tas dalykas iki šiandien nėra pakankamai išnagrinėtas. Šita sritis laukia dar iš fizikų ir chemikų daug darbo, kuris, be abejo, duos gerų vaisių ir nušvies ne tik visą tirpalų sritį, kur dar yra daugybė neišspręstų klausimų, bet ir padės prieiti prie tikros įvairių izinių stovių teorijos.

Anglas Graham'as, kuris irgi nagrinėjo endosmozo ir ekzosmozo reiškinis, konstatavo, kad visi kūnai, kurie duoda kristalų, palyginti, lengvai pereina diafragmas. Tokie gi kūnai, kaip, pavyzdžiui, baltymai, klijos, krakmolai, kurie neduoda kristalų arba tik tam tikromis aplinkybėmis sunkiai juos tesudaro, nepereina per diafragmas. Taigi Graham'as padalijo kūnus į dvi kategorijas: į kristaloidus, kurie, palyginti lengvai pereina per diafragmas, ir į koloidus, kurie nepereina per diafragmas. Augalų ir gyvulių audeklai daugiausia sudaryti iš koloidų, ir tos koloidinės materijos stovis turi ypatingos reikšmės gyvybės reiškinuose. Remiantis Graham'o pastebėtu skirtumu lengva atskirti koloidus nuo kristaloidų. Paimsime trumpą stiklinį arba kaučiukinį cilindrą be dugno, aprišime jo apatinį galą kiaulės pūsle arba pergamentu. Įpilsime į jo tirpalą kokio nors koloido, pavyzdžiui, albumino, sumaišyto su kokios nors druskos arba rūgšties tirpalu, arba įpilsime į jį trichlorinės geležies tir-



palą, pridėję truputį druskos rūgšties, ir įdėsime jį į platesnį indą su vandeniu taip, kad tik jo dugnas rastųsi vandeny. Druskos, rūgšties ir aplamai bet kokio kristaloido molekulės išeis per diafragmą į vandenį išoriniame inde, o cilindryje pasiliks tik oloidinis albumino tirpalas arba geležies trideginio trihidratas  $[\text{Fe}_2(\text{OH})_6]$ . Šitas nuo Graham'o laikų praktikuojamas būdas atskirti koloidams nuo kristaloidų ir koloidiniams tirpalams sudaryti vadinasi dializas.

Endosmozo ir ekzosmozo reiškiniai, kurie surišti su molekulinio jėgų veikimu (paviršiaus įtempimu kietų ir skystų kūnų kontakte), turi didžiausios reikšmės gyvoje gamtoje, nes medžiagų mainų procesas, kuris sudaro dinaminį gyvasties pagrindą organizmuose, tarp organizmo atskirų celių grupių, lygiai kaip ir per indus, žarnų sienas ir kitus audeklius, eina endosmozo ir ekzosmozo keliu. Pupos, žirniai, miežiai, įmerkti į vandenį, brinksta, nes endosmozo keliu į sėklos arba grūdo celes įsiveržia daugiau vandens, negu ekzosmozo keliu išeina iš celių skystimo. Atbulai, apipylus mėsą druska, ekzosmozo keliu iš raumenų celių druska ištraukia daug skystimo, ir tokia mėsa ilgesnį laiką išsilaikys, nepasiduodama puvimo procesui, nes sumažinus vandens tūrį celėse, nusilpnės jose įvairūs chemijos procesai.

Technika irgi plačiai naudojasi endosmozu, ekzosmozu ir dializu, gamindama įvairių ekstraktų, pavyzdžiui, ekstraguodama cukrų iš burokų vandens pagalba.

### 13 §. Dujos (gazai). Aerostatika.

Jeigu mes kambary atdaramė inde paliksime kokias nors dujas, pavyzdžiui, anglies rūgštį, tai per kurį laiką tos dujos pasklis po visą kambarį. Aplamai dujos stengiasi užimti kuo didžiausį tūrį, stengiasi išpildyti bet kokį tūrį ir, vadinasi, neturi savo tūrio. Tuo dujos skiriasi nuo kietų ir nuo skystų kūnų. Be to, dujos neturi ir savo formos, kuri pareina nuo traukos tarp molekulių. Taigi išeina, kad ta molekulinė trauka dujose yra labai silpna. Kaip išdava abiejų augščiau nurodytų aplinkybių, dujos neturi paviršiaus ir todėl nereikia paviršiaus įtempimo jėgų.

Dujų tendencija išsiplėsti, užimti kuo didžiausį tūrį, galima demonstruoti pamemus minkštą pūslę, išspaudus iš jos daugumą oro ir, užrišus siūlu skylę, padėjus ant oro siurblio lėkštės. Uždengus stikliniu gaubtu ir evakuojant orą, pūslės tūris ims žymiai augti ir pūslė gali net sprogti. Vadinasi, oras, uždarytas pūslėje, mažinant išorinį spaudimą į ją, stengiasi užimti vis didesnį ir didesnį tūrį. Taigi išeina, kad oro tūris ir, aplamai, dujų tūris pareina nuo išorinio spaudimo.

Kaip išdava pažymėtos čia tendencijos išsiplėsti, dujos reiskia spaudimą į indo šonus, kuriame jos uždarytos, o į tą dujų tendenciją išsiplėsti žiūrime šiandien kaip į didelio dujų dalelių judingumo vaisių, taip kad atsparos jėgos dujose yra žymiai didesnės negu traukos jėgos tarp molekulių. Kalbėdami apie dujų statiką, mes pirmiausia turėsime omeny vadinamąsias idealines dujas, kuriose molekulinė trauka yra lygi nuliui ir kurių molekulės yra, palyginti su užimtu jų tūriu, labai mažo diametro, taip kad tas molekulas galima palyginti taškams.

Del didelio dujų judingumo, dujos kai kuriais atvejais yra panašios į skysčius, ir todėl dujoms veikia žinomi jau mums hidrostatikos dėsniai. Dujos, kaip ir skysčiai, perduoda spaudimą į visas puses vienodai. Spaudimas į indo dugną arba į šonus pareina tik nuo dujų augščio stulpo, kuris pasirėmęs ant dugno arba ant šono paviršiaus dalies, ir nuo jų tankumo. Pagaliau kūnai, įmerkti dujose, yra įtakoj spaudimo augštin, kuris yra lygus kūno, išstumto dujų, svoriui. Vadinasi, dujoms, lygiai kaip ir skysčiams, turi galios Archimedo dėsnis, kuriuo einant visi kūnai ore arba kitose dujose sveria mažiau kaip tuštumoje.

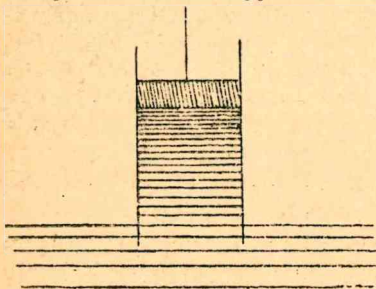
### 14 §. Oro ir dujų svarumas. Torricelli'o eksperimentas. Gyvojo sidabro barometrai. Aneroidai. Barometrai kaip oro spėjikai.

Palyginti neseniai konstatuota, kad oras, lygiai kaip ir kitos dujos, turi svarumą ir šituo atveju niekuo nesiskiria nuo kitų fizinių kūnų. Ilgai net gudruoliai



žmonių tarpe, lygino orą ir kitas dujas su dvasia ir manė, kad, kaip ir dvasia, oras ir dujos nesveria. Net ir Aristotelis nebuvo tvirtai įsitikinęs, kad oras sveria. Oro svarumas pirmą sykį buvo aiškiai konstatuotas 1644 metais gambiausio iš Galilejaus mokinių—Torricelli'o (1608—1647) šiomis aplinkybėmis.

Paimsime platų vamzdį su stumikliu ir, nustumę stumiklį iki pat vamzdžio galo, įdėsime šito vamzdžio galą į vandenį (žiūr. 57 pieš.). Keliant dabar stumiklį augštin, vanduo seks jį kildamas irgi augštin. Kas gi čia varo vandenį augštin? Senovėje ir viduramžyje tvirtai buvo tikima, kad «natura horret vacuum», kad gamta



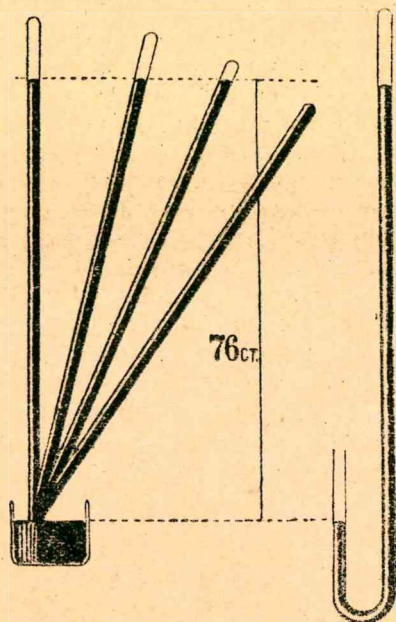
Pieš. 57

bijo tuštumos ir kadangi, keliant stumiklį augštin, tarp vandens ir stumiklio paviršiaus darosi tuštuma, tai vanduo, arba net ir kitas koks skystimas, tuojau užima šią tuštumą. Nuo seniausių laikų žmonės vartoja vandens siurblius (šulinius — pumpas) ir per ilgus amžius niekam ir į galvą neatėjo paieškoti išorinės jėgos, kuri varo vandenį augštin. 1644 metais Florencijoje statomas buvo šulinys—siurblys taip, kad pakeltų vandenį iš gilaus šulinio į 3-ią namų augštą. Pasirodė, kad vanduo pakilo tik 34 pėdų augščio (truputį daugiau kaip 10 metrų) ir, nepaisydamas tuštumos, augščiau nekilo. Taigi čia aiškiai pasirodė, kad gamta nebijo tuštumos, ir buvęs ši-

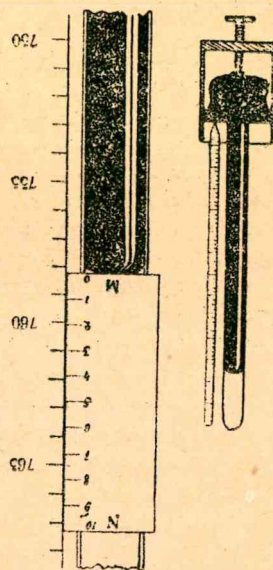
to atsitikimo liudininku Torricelli, kuris jau anksčiau nebetikėjo tąja gamtos baime ir ieškojo išorinės jėgos, kuri varo vandenį augštin, spėjo, kad ta jėga yra ne kas kita, kaip oro spaudimas, kuris yra oro svarumo išdava. Torricelli samprotavo taip. Vanduo ir oras sudaro kaip ir du skysčiu nevienodo lyginamojo svorio: ant vandens paviršiaus šuliny remiasi oro stulpas, o ant vandens paviršiaus siurblio vamzdyje remiasi vandens stulpas. Taigi mes čia turime susieinamą indą su dviem skystimais, ir tų skystimų augščiai privalo būti atvirkščiai proporcingi jų tankumams. Kad Torricelli būtų žinojęs oro tankumą ir oro stulpo augštį, tai jis būtų galėjęs iš anksto apskaičiuoti, iki kokių augščių vanduo gali pakilti siurblyje. Bet Torricelli laikais oras nebuvo sveriamas ir nebuvo jokio galimumo jį atsverti. Todel savo spėjimui patikrinti Torricelli ieškojo netiesioginių priemonių. Jis manė, kad jeigu vien oro spaudimu vanduo gali pakilti iki 34 pėdų augščio, tad sunkesnis skystimas, pavyzdžiui, gyvasis sidabras, bus pakeltas iki mažesnio augščio, būtent, tiek sykių mažesnio, kiek sykių tasai skystimas yra sunkesnis už vandenį. Gyvojo sidabro lyginamasai svoris yra 13,6. Vadinasi, oro spaudimas gali palaikyti gyvojo sidabro stulpą  $\frac{34}{13,6} = 2,5$  pėdų. Skaitant centimetrais, tai bus 76 cm. Taigi paėmęs stiklinį kokių 3 pėdų (apie 90 cm.) ilgio vamzdį, užlydytą vienu galu, Torricelli pripylė jį iki krantų gyvojo sidabro taip, kad oras iš vamzdžio buvo pašalintas. Užkimšęs atdarą vamzdžio galą pirštu, jis apvertė vamzdį šituo galu žemyn, ir įdėjo šią galą į puodelį su gyvuoju sidabru (žiūr. 58 pieš.). Atitraukus jam pirštą, gyvojo sidabro stulpas paslinko kiek žemyn, bet nusistatė 76 cm. augštyje. Taigi Torricelli spėjimas pasitvirtino, ir nuo to laiko nebebuvo abejojimų, kad oras turi svorį kaip ir kiti fiziniai kūnai ir savo sunkumu spaudžia kūrų paviršius, kuriais jis remiasi. Oras pavidalu milžiniškos sferos yra apsupęs žemę, ir oro dalelės nenutolsta nuo žemės dėl žemės traukos veikimo. Šita oro sfera vadinasi atmosfera, ir oro spaudimas paprastai vadinasi atmosferos spaudimu. Kad mes žinotume atmosferos ribas (tarp mokslininkų eina dar šiandien ginčai dėl tų ribų: vieni mano, kad oro sluogsnio apie žemę storumas yra 20 kilometrų, o kiti mano, kad apie 200 kilometrų), tai primdami domėn, kad oras yra gniužus skystis, ir kad jo tankumas pareina nuo spaudimo, vadinasi, nuo oro sluogsnio augščio, mes galėtume nustatyti matematikos keliu pareitį oro tankumo nuo augščio ir apskaičiuoti oro spaudimą. Kadangi mes atmosferos ribų nežinome, tai mums ir šiandien tenka matuoti oro spaudimas Torricelli'o metodu ir iš to matavimo spręsti apie oro stulpo svorį, skaitant tą stulpą nuo



nežinomų mums atmosferos ribų iki žemės paviršiaus. Iš Torricelli'o eksperimento išeina, kad gyvojo sidabro stulpo svoris yra lygus svoriui oro stulpo, kuris remiasi tokiu pat plotu, kaip gyvasis sidabras, ir kuris prasideda nuo atmosferos ribų. Paėmę Torricelli'o eksperimentui vamzdį, kurio skerskrodžio plotas yra lygus 1 kv. cm., mes turėsime gyvojo sidabro stulpą 76 kūb. cm. tūrio. Kadangi gyvojo sidabro lyginamasai svoris, esant temperatūrai 0, yra lygus 13,6, tai to stulpo svoris bus 1033,6 gramų. Vadinas, oro stulpas nuo atmosferos ribų iki žemės paviršiaus, kuris remiasi plotu 1 kv. cm., sveria 1033,6 gramų. Kitaip sakant, atmosferos spaudimas ant vieneto ploto (ant kiekvieno kv. cm.) yra lygus 1033,6 gramo arba truputį daugiau kaip 1 kilogramas. Tuo būdu Torricelli pirmutinis netiesioginai atsvertė orą. Šiandien galima tiesioginai atsverti orą, paėmus stiklo indą siauru, ilgu kaklu ir su bėgtuvu. Žinomu jau mums būdu galima surasti šito indo talpumą. Oro siurblio pagalba galima evakuoti šitą indą (ištraukti iš jo orą) ir atsverti. Paskum atsverti jį su oru. Tų dviejų svorių skirtumas duos mums oro svorį inde. Tokiu būdu nustatyta, kad esant temperatūrai 0 ir atmosferai spaudimo, 1 litras oro sveria 1,293 gramus. Kalbant apie oro arba kitų dujų tūrio vieneto svorį arba tankumą, reikia visomet pažymėti temperatūrą ir išorinį spaudimą, kuriems esant tas tankumas nustatytas, nes tas pats kiekis dujų gali užimti įvairius tūrius esant įvairiems spaudimams ir temperatūroms.



Pieš. 58



Pieš. 59

Atmosferos spaudimas nėra pastovus dydis. Kada į orą įsimašo kitos dujos, pavyzdžiui, vandens garai, anglies rūgštis, tai oro tankumas mainosi. Vadinas, mainosi ir oro stulpo svoris, kuris remiasi tam tikru paviršium. Pavyzdžiui, prisimašiant vandens garams prie oro jis darosi lengvesnis, nes vandens garų tankumas yra mažesnis, negu oro tankumas, ir tada atmosferos spaudimas mažėja. Taip pat įvairiuose augščiuose nuo žemės paviršiaus oro sluoksnių tankumas nevienodas, nes oras, kaip ir kitos dujos, yra gniužus skystis. Vadinas, juo arčiau prie žemės, juo labiau bus oras suspaustas ir juo didesnis bus jo tankumas, ir atbulai. Ant augštų kalnų oro spaudimas yra žymiai mažesnis, negu slėnyse. Šitas faktas buvo konstatuotas tuojau po Torricelli'o išradimo. Jau minėtas gamtininkas ir manytojas Pascal'is su aparatu, panašiu į Torricelli'o priemonę, nustatė atmosferos spaudimą ant kalno Pui de Dome viršūnės, Prancūzijoje, Overne, ir žemai to kalno slėnyje ir konstatavo spaudimo skirtumą. Kadangi atmosferos spaudimas turi įtakos įvairiems reiškiniams



ant žemės, tai svarbu turėti parankią priemonę šitam spaudimui nustatyti. Aparatai atmosferos spaudimui nustatyti vadinasi barometrai (graikiškas žodis, reiškia—sunkumo matuotojai). Paprasčiausias barometras panašus į Torricelli'o priemonę (žiūr. 58 pieš.). Jis susideda iš nedidelio stiklinio indo su gyvuoju sidabru, į kurį įleistas atdaras galas nedidelio kalibro stiklinio vamzdžio iš storo stiklo (vadinamo barometrinio vamzdžio), pripilto gyvojo sidabro. Vamzdžio ilgis turi būti ne mažesnis kaip 80 cm., ir kadangi gyvojo sidabro stulpas stovi žemiau, tai viršum to stulpo susidaro tuštuma (vadinamoji Torricelli'o tuštuma). Prie vamzdžio turi būti pritaikinta skala (mastinė tiesyklė) iš medžio, stiklo arba metalo, kurios pagalba galima būtų visuomet «atskaityti barometras», vadinasi, nustatyti gyvojo sidabro stulpo augštis, kuris kompensuoja atmosferos spaudimą į gyvojo sidabro paviršių platesniame inde arba puodely. Mažėjant dėl kokios nors priežasties atmosferos spaudimui, gyvasi sidabras barometriname vamzdyje slenka žemyn, o platesniame inde kyla truputį augštin, taip kad skalos nulis, kuris iš pradžios buvo sulig gyvojo sidabro paviršium puodely, atsiranda žemiau šito paviršiaus. Atmosferos spaudimui didėjant, gyvojo sidabro stulpas vamzdyje eina augštin, gyvojo sidabro paviršius puodely paslenka truputį žemyn, ir skalos nulis atsiranda augščiau gyvojo sidabro paviršiaus. Jeigu skala turi padalinius augščiau nulio iki 800 mm. ir žemiau nulio kokį 10 padalinių, tai toks gyvojo sidabro paviršiaus svyravimas puodelyje nesudaro kliūties barometrai atskaityti, nes kiekvienu atveju atmosferos spaudimas matuojamas gyvojo sidabro stulpu, skaitant to stulpo augštį nuo gyvojo sidabro paviršiaus puodelyje ligi gyvojo sidabro meniskų vamzdyje, vadinasi, lygumų gyvojo sidabro paviršių vamzdyje ir puodelyje skirtumų. Bet kadangi faktinai gyvojo sidabro stulpas barometriname vamzdyje svyruoja palyginti nedidelėse ribose (tarp 700 ir 780 mm.), tai skala be nulinio bruožo apačioj turi dar padalijimus tik savo viršutinėj daly (paruošti tokiai skalai apsieina pigiau, vadinasi, barometras su tokia skala bus pigesnis). Tokiais atvejais reikia padaryti arba skala arba puodelio dugną judomus (kilnojamus, 59 pieš.), kad kiekvieną sykį galima būtų skalos nulinių bruožą nustatyti ties gyvojo sidabro paviršium platesniame barometro inde. Gyvojo sidabro stulpui nuslinkus žemyn, reikia skala pakelti, pakilus gi tam stulpui augštin, reikia skala nuleisti. Išorinio barometro indo dugną galima padaryti iš storos odos ir į tą dugną įremti sraigatą su mūterka. Barometrai pakilus, sraigtas sukamas ta prasme, kad dugno vidurys pakiltų kiek augštin. Tada mes pakelsime gyvojo sidabro paviršių išoriniame inde ir tuo būdu nustatysime jį ties nuliniu skalos bruožu. Barometrai gi puolant, reikia sraigtas sukėti ta prasme, kad išorinio indo dugnas išsigaubtų išorinai, nes tada gyvojo sidabro paviršius inde slenka žemyn.

Norint išvengti šitų prietaisų ir padaryti kuo paprastesnį barometro atskaitymą, dažniau vartojami vadinamieji sifoniniai gyvojo sidabro barometrai (60 pieš.). Sifoninis barometras yra barometrinis vamzdis, kurio vienas galas uždaras, o kitas, atvirasis galas, užlenktas augštin (turi pavidalą U vamzdžio, kurio viena dalis yra žymiai trumpesnė, negu kita dalis). Toksai vamzdis reikia iš pradžios pripilti gyvojo sidabro taip, kad iš ilgesnės jo šakos, kurios galas uždaras, išvartų visą orą, ir paskum apversti atdaru galu augštin. Tada gyvasi sidabras stovi žymiai augščiau ilgesnėje šakoje, kaip trumpesnėje, ir skirtumas gyvojo sidabro meniskų augščio duoda gyvojo sidabro stulpo augštį, kuris kompensuoja atmosferos spaudimą (savaime aišku, kad augščiau gyvojo sidabro menisko ilgesnėje šakoje randasi



Pieš. 60



Torricelli'o tuštuma). Kad galima būtų atskaityti meniskų augščių skirtumą, toksai vamzdis turi būti tinkamai suderintas su kilnojamąja skala, kuri, be to, turi būti ap rūpinta nonijum, kad galima būtų atskaityti milimetro dalys. Puolant barometrui, meniskas atdaroje, trumpesnėje šakoje kyla augštin ir tada tenka kelti ir skala augštin, kad menisko paviršius būtų ties nulinio skalos bruožu. Kylanči barometrui reikia skala leisti žemyn. Paprastai ir čia skala turi padalijimus tik savo viršutinėje dalyje.

Pabrėšime čia dar, kad gaminant gyvojo sidabro barometrus imama stori stikliniai vamzdžiai, kurių vidujinis diametras esti nuo 3 iki 5 milimetrų. Kanalai tų vamzdžių turi būti rūpestingai išvalyti ir išdžiovinti, lygiai kaip ir vartojamas gyvasis sidabras.

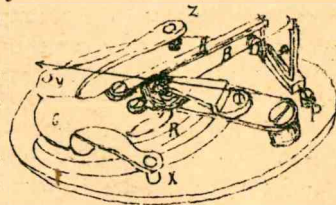
Taigi atmosferos spaudimą mes matuojame gyvojo sidabro stulpu, kuris atsveria oro stulpą, skaitant to stulpo augštį nuo tam tikro paviršiaus iki atmosferos ribų. Bet įvairūs paviršiai ant žemės randasi įvairiuose augščiuose. Fizikoje priimta pradėti skaityti oro stulpo augštį nuo okeano paviršiaus  $45^{\circ}$  geografinės platumos. Taigi okeano paviršiui mes, taip sakant, sauališškai primetame nulinio augštį. Atmosferos spaudimas, kaip ir kiekvienas spaudimas, yra jėga, veikianti ploto vienetą (1 kv. cm.), ir ta jėga gali būti išreikšta dinomis. Taigi tokiais atvejais mums reikės dauginti gramus iš žemės greitėjimo  $g$ , kuris pareina nuo geografinės platumos. Todel ir priimta atskaitytą barometro parodymą visuomet redukuoti vidutinės geografinės platumos  $45^{\circ}$  atžvilgiu. Be to, kad galima būtų atsverti tą patį oro stulpą, gyvojo sidabro stulpas bus augštesnis augštesnės temperatūros ir žemesnis žemesnės temperatūros, nes temperatūrai kylant, mažėja gyvojo sidabro tankumas. Todel priimta fizikoje bet kokioj vietoj atskaitytą barometro parodymą perskaityti, arba redukuoti jį, 0-ine temperatūra. Pagaliau, atskaitant barometrą, reikalingos dar pataisos dėl skalos keitimosi nuo šilimos, lygiai kaip ir pataisos dėl vadinamosios kapiliarinės depresijos, nes, kaip mes jau žinome, gyvojo sidabro meniskas augštame vamzdyje visuomet stovi kiek žemiau, kaip platesniame vamzdyje (šitos paskutinės pataisos nereikia sifoniniam barometrui, jeigu jo abiejų šakų diametrai vienodi, taip pat jos nereikia ir puodelio barometrui, jeigu vamzdžio diametras, arba skersmuo, yra nemažas, sakysime, apie 1 cm.). Mes vėliau smulkiai susipažinsime (šilimos skyriuje) su būdais visoms toms pataisoms apskaityti. Čia tik pažymėsime, kad atskaičius barometro stovį ir temperatūrą (vadinasi, prie kiekvieno barometro turi būti termometras) ir žinant barometrinio vamzdžio skersmenį, galima visos tos pataisos surasti tam tikrose fizikos lentelėse.

Tiktai okeano lygio  $45^{\circ}$  geografinėj platumoj barometro stulpas yra lygus 760 milimetrų, jeigu gyvojo sidabro temperatūra yra lygi nuliui. Jeigu toksai atmosferos spaudimas nusistato bet kur kitur, tai tokį spaudimą mes vadiname normaliniu atmosferos spaudimu.

Abiejų rūšių gyvojo sidabro barometrai yra pagrindiniai instrumentai oro spaudimui nustatyti ir todel vadinami «Standard-Barometrais». Bet jie nepakankamai patogūs praktikiams gyvenimo reikalamis ir vartojami daugiausia mokslo įstaigose. Paprastam gyvenime vartojami nedideli metaliniai barometrai, vadinami «Aneroidais» (graikiškas žodis, reiškia be oro, beoriniai). Tokio metalinio barometro konstrukciją atvaizduoja 61 piešinys. Esencialę jo dalį sudaro plokščia nedidelė dėžė  $R$  iš plono metalo), vilnėtu, banguotu viršutiniu paviršium. Iš tos dėžės oras evakuotas. Taigi išorinis atmosferos spaudimas suplotų tą dėžę visiškai. Kad to neatsitiktų, su vilnėtu paviršium tvirtai sujungtas vienas galas sulenktos elastingos metalinės plokštelės. Kitas jos galas taip pat tvirtai sujungtas su žastu  $XY$  metalinio lanko  $XYZ$ . Taigi tos plokštelės elastingas pasipriešinimas neduoda išoriniam spaudimui visiškai suploti dėžės  $R$ , bet nekliudo, svyruojant atmosferos spaudimui, šiek tiek susiploti arba išsitaityti šitai dėžei  $R$  (jos vilnėtas paviršius, vadinasi, padidintas paviršius, daro to paviršiaus svyravimus jautresnius išorinio spaudimo atžvilgiu. Kad dėžės paviršiaus judėjimus (svyravimus augštin ir žemyn) suteiktum iešmai-rodyklei, kuri sukasi į vieną arba į kitą pusę ties tam tikra skala su



padalijimais, rodančiais atmosferos spaudimą, — dėžės R paviršius toj vietoj, kur jis tvirtai sujungtas su elastingos plokštelės C galu, irgi tvirtai sujungtas su žastu A laibo metalinio stiebo pavidalo, kurio kitas galas turi štiftą. Tasai štiftas, arba vinelė, sujungtas su viduriniąja šaka dvigubo velenėlio, kurio išorinė šaka gali sukstis į vieną ar į kitą pusę ant štiftų PP. Svyruojant dėžės R paviršiui, žastas A išsaus svyravimą dvigubo velenėlio PP, padidinus tą svyravimą 3,4 sykius. Iš dešinės pusės iš oro matyti mažutis sraigtas, kurio pagalba galima labiau ar mažiau atlenkti vidurinę velenėlio šaką ir tuo būdu nustatyti reikiamą judėjimo padidinimą. Ant dešiniojo velenėlio galo yra stiebas, nuo kurio eina šniūrelis apmestas apie skridinį, su kurio ašimi yra tvirtai sujungta rodyklė. Kitas to šniūrelio galas sujungtas su plauko spyruokliu H, kuris ir laiko šią šniūrelį ištemptą. Dėka tokių priemonių oro spaudimo svyravimas yra padidintas keletą šimtų sykių ir todėl darosi aiškiai matomas ir duoda galimumo atskaityti milimetrus ir net jų dalis. Augant spaudimui dėžė R plojasi, elastingos metalinės plokštelės C galas eina žemyn ir traukia žemyn svirties A galą, kurios kitas galas suka velenėlį PP taip, kad iešma-rodyklė slenka iš kairės į dešinę pusę ties tam tikra skala su padalijimais. Mažėjant spaudimui, dėžė R atsitaiso, plokštelės C galas kyla augštin, velenėlis sukamas į kitą pusę ir iešma-rodyklė eina iš dešinės į kairę pusę. Skalos padalijimai turi būti nustatyti pagal gyvojo sidabro barometro parodymus. Taigi aneroidai visuomet tikrinami gyvojo sidabro barometro pagalba.



Pieš. 61

Kaip jau anksčiau pasakyta, kitas galas sulenktos elastingos plokštelės C pritrauktas prie plokščio stiebo XYZ pavidalo  $\perp$ . To stiebo galas Z randasi prie sraigto, kurio pagalba galima šią galą pakelti truputį augštin arba nuleisti žemyn ir tuo būdu truputį keisti įtempimą elastingos plokštelės C ir, vadinas, jos veikimą dėžei R, svirčiai A ir pagaliau iešmos-rodyklės judėjimui. Taigi darant palyginimą su gyvojo sidabro barometru, šito straigto Z pagalba galima visuomet suderinti iešmos-rodyklės parodymus su gyvojo sidabro parodymais. Toksai sulyginimas aneroido su gyvojo sidabro barometru neišvengiamas ypač todėl, kad aneroido parodymai smarkiai priklauso nuo temperatūros ir, be to, elastingų dalelių įtempimas ilgai žymiai keičiasi, ypač žymiai nupuolus atmosferos spaudimui, taip kad tokie aneroidai ilgesnį laiką išbuve,—esant, palyginti, žemam spaudimui,—pavyzdžiui, ant augšto kalno, reikalingi patikrinimo ir net pataisymo, nes kitaip jie klaidingai rodo. Temperatūros gi įtaka galima kompensuoti tokiu pat būdu, kaip švytuoklei, apie ką bus kalba šilimos skyriuje.

Visas čia aprašytas aneroido mechanizmas randasi ant apskritos lentelės ir uždengiamas stiklu. Aneroidas galima vartoti gulsčioje ir statinėje padėtyje. Tai yra labai patogus barometras, nes jam galima suteikti įvairų didumą ir net turėti aneroidą tokio pat didumo kaip kišeninis laikrodis. Kadangi augštesni oro sluogsniai yra retesni ir jų tankumas taisyklingai kinta, kintant augščiui, tai barometras, ypač aneroido pavidalo, duoda galimumo apskaityti augštį, kuriame esame. Užfiksavę spaudimą žemai ir atskaitę spaudimą augštyje, pagalba vadinamosios hipsometrinės lygties, kurios išvada bus duota vėliau, galime apskaityti dviejų augščių skirtumą. Taip inžinieriai, projektuodami naują gelžkelių, barometro pagalba, «daro apylinkės niveliaciją». Taip pat ir lakūnai aeroplanuose turi aneroidą, kur greta cifrų, rodančių spaudimą, randasi cifros, rodančios augštį.

Pagaliau visiems žinomas barometro vartojimas paprastam gyvenime kaip oro atmainų spėjiko. Tarp kita ko, tai, ar giedras ar apniukęs oras, pareina nuo kiekio vandens garų atmosferoje. Kada pučia šiaurys-vakaris, vakaris arba net ir pietvakaris vėjai, tai jie atneša pas mus (į kontinentą) daug vandens garų, nes jie pučia nuo okeano, jūros. Vandens garai žymiai lengvesni už orą, ir todėl, sumišus jiems su oru, oro tankumas mažėja ir, vadinas, mažėja atmosferos spaudimas. Barometras ima žymiai kristi ir galima laukti lietaus arba sniego. Kada jis labai grei-



tai krinta, galime laukti audros. Kada gi pučia pietų arba pietų rytų, arba žiemos rytų vėjai, tai tie vėjai atneša sausą orą, nes jie ateina nuo Europos ir Azijos sausų tyrumų. Taigi oras darosi sausesnis ir sunkesnis, atmosferos spaudimas didėja ir barometras kyla augštin, vadinasi, rodo giedrą ir dažnai kaitrą vasaros metu ir šaltį žiemos metu. Ir aneroidai ir net gyvojo sidabro barometrai turi ant skalų pažymėjimus: «audra», «lietus», «mainus», «giedra» ir t. t. Dažnai sakoma, kad barometras meluoja ir kaltinama jį už blogą pranašavimą, bet visiškai be reikalo, nes barometro uždavinys parodyti atmosferos spaudimas, ir čia jis niekuomet nemeluoja, jeigu tik jo mechanizmas yra tvarkoj. Kai dėl gero ar blogo oro, tai reikia atsiminti, kad tie dalykai priklauso ne tik nuo oro spaudimo (kitai sakant, nuo didesnio arba mažesnio kiekio garų ore), bet ir nuo daugelio kitų veiksnių, pavyzdžiui, nuo didesnio arba mažesnio kiekio dulkių ore, nuo elektros stovio, nuo saulės dėmių ir dar nuo kažko. Taigi oro atmainų įspėjimai, taip svarbūs ūkininkui žemdirbiui, yra dalykas labai painus, ir tas uždavinys iki šių dienų dar neišspręstas.

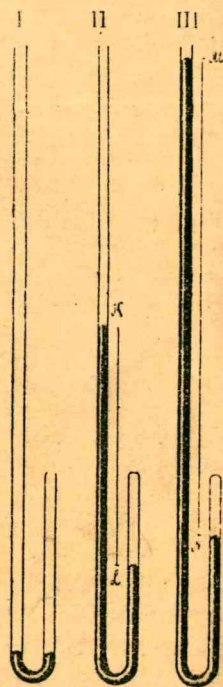
## 15 §. Boyle-Mariotto dėsnis.

Dujos, arba gniuzūs skysčiai, kaip jau minėta, skiriasi nuo negniuzių skysčių, arba paprastai skysčių, tuo, kad jie neturi savo tūrio ir duotas dujų kiekis gali užimti kaip labai didelį, taip ir labai mažą tūrį. Vadinasi, dujų tūris pareina ne nuo veikiančių tarp jų dalelių jėgų, bet nuo išorinių aplinkybių ir pirmiausia nuo išorinio spaudimo. Taigi, kalbant apie dujų tūrio elastingumą, dar Hook'as manė, kad dujų spaudimas, kuris visuomet yra lygus išoriniam spaudimui, yra tikras dujų elastingumo mastas. Paimsime  $V_0$  kūb. cm. kokių nors dujų esant  $P_0$  dinų spaudimui (šitas spaudimas, žinoma, galima išreikšti ir atmosferomis)  $0^0$  temperatūra. Nemažindami temperatūros, padidinsime išorinį spaudimą iki  $P$ . Tad tūris sumažės iki  $V$ , ir dujų spaudimas į indo šonus bus irgi  $P$ . Tūrio elastingumo moduliui mes vadiname santykį tarp spaudimo padidėjimo ir kiekvieno tūrio vieneto sumažėjimo, arba susitraukimo, taigi tas modulis čia bus 
$$\frac{P - P_0}{V_0 - V} = \frac{(P - P_0) V_0}{V_0 - V}.$$
 Kadangi dujoms tas elastingumo

modulis visuomet yra lygus esamam spaudimui  $P$ , tad  $\frac{(P - P_0) V_0}{V_0 - V} = P$ . Iš čia išeina  $(P - P_0) V_0 = P (V_0 - V)$  arba  $P_0 V_0 = PV$ . Žodžiais: nesimainant aplinkos ir dujų temperatūrai ir mažinant arba didinant spaudimą plačiose ribose, dujų tūris mainosi visuomet taip, kad sandauga iš tūrio ir spaudimo, nuo kurių pradėta yra, lygi sandaugai iš naujo tūrio ir spaudimo arba, kitaip sakant, sandauga iš tūrio ir spaudimo dujoms, nesimainant temperatūrai, yra pastovus dydis:  $P_0 V_0 = PV = P_1 V_1 \dots = \text{Const.}$  (tai reiškia, kad dujų tūris visuomet yra atvirkščiai proporcingas spaudimui, nesimainant temperatūrai). Šita konsekvencija iš to fakto, kad dujų elastingumo modulis yra lygus jų spaudimui, žinomas fizikoje kaip Boyle-Mariotto dėsnis. Dalykas tas, kad tas dėsnis buvo atrastas eksperimento keliu XVII šimtmečio pabaigoje dviejų mokslininkų: Škoto Roberto Boyle Anglijoje ir Abbato Mariotto Prancūzijoje. Šitam dėsniui patikrinti galima pasinaudoti prietaisais, kuriais Boyle ir Mariottas nustatė tą dėsnį. Paimsime sulenktą pavidalu U stiklo vamzdį, bet taip, kad viena jo šaka būtų žymiai ilgesnė (pavyzdžiui, būtų lygi 2 mtr. arba daugiau) kaip kita šaka (žiūr. 62 pieš.). Trumpesnės šakos galas turi būti užlydytas, galas gi ilgesnės šakos atdaras. Įpilsime dabar į šitą vamzdį gyvojo sidabro. Tad mes uždarysime trumpesnėje šakoje tam tikrą oro tūrį (62 I pieš.). Kad uždaryto oro spaudimas būtų lygus išoriniam atmosferos spaudimui, reikia, kad gyvasai sidabras abiejose šakose stovėtų tokiame pat augštyje. Jeigu to nėra, tai kreipiant vamzdį galima visuomet iš uždarytos šakos išvaryti vieną kitą burbuliuką oro ir tuo būdu pasiekti uždaroje šakoje tokį pat spaudimą, kaip išorinis. Taigi



mes turėsime tada, sakysime, oro tūrį  $V$  kūb. cm. ea nt atmosferos spaudimui ir kambario temperatūrai. Tegu barometras rodo 76 cm. Dabar mes per piltuvėlį imsime pilti į atdarą vamzdžio šaką gyvąjį sidabrą. Gyvasai sidabras kils augštin ir ilgoje ir trumpoje šakose (62 II pieš.), spausdamas orą uždaroje šakoje taip, kad jo tūris ten mažės. Mes pilsime gyvąjį sidabrą pakol oro tūris uždarytoje šakoje pasidarys dusek mažesnis, kaip buvo iš pradžių. Tada gyvasai sidabras atdaroje šakoje stovės žymiai augščiau negu uždarytoje šakoje. Vadinas, oro spaudimas uždaroje šakoje žymiai padidės. Pravedus per gyvojo sidabro meniską uždaroje šakoje lygumos liniją, gyvojo sidabro stulpai vienoje ir kitoje šakoje žemiau tos lygumos linijos nusveria vienas kitą, nes jie yra vienodo augščio. Taigi gyvojo sidabro stulpas atdaroje šakoje, skaitant nuo tos lygumos linijos augštyn iki meniskų  $K$  (stulpas  $KL$ ), prisideda prie išorinio atmosferos spaudimo kompensuoti oro spaudimui uždaroje šakoje. Taigi išmatavę skalos pagalba, kuri gali būti sujungta su mūsų vamzdžiu, arba katetometro pagalba stulpo augštį  $KL$ , mes surasime, kiek padidės oro spaudimas uždaroje šakoje, sumažinus dusek jo tūrį. Mūsų atveju stulpo  $KL$  ilgis bus lygus 76 cm. Vadinas, sumažinus tūrį dusek, oro spaudimas padidės 1 atmosfera, o kadangi iš pradžių tas spaudimas buvo lygus 1 atmosferai, tai oro spaudimas sumažintame dusek tūryje bus lygus 2 atmosferoms arba 152 cm. gyvojo sidabro stulpo. Pildami į atdarą vamzdžio šaką dar daugiau gyvojo sidabro, mes dar daugiau sumažinsime oro tūrį (dar labiau suspausime orą) uždaroje šakoje. Pilsime gyvąjį sidabrą pakol oras uždaroje šakoje bus suspaustas tiek, kad jo tūris pasidarys 3 sykius mažesnis, kaip buvo iš pradžių (62 III pieš.). Išmatavę gyvojo sidabro stulpo  $NM$  ilgį atdaroje vamzdžio šakoje, mes konstatuosime, kad jis yra lygus 152 cm. Vadinas, spaudimas oro uždaroje šakoje, sumažinus jo tūrį 3 syk, bus dabar lygus 3 atmosferoms (gyvojo sidabro 152 cm. stulpas yra lygus 2 atmosferom ir dar spaudimas 1 atmosf., kaip buvo iš pradžių). Tuo būdu mes konstatuosime, kad spaudimas visuomet didėja tiek sykių, kiek sykių mažėja tūris.



Pieš. 62

Norint patikrinti Boyle - Mariotto dėsnį ir tokiais atvejais, kada dujų tūris didėja, o spaudimas mažėja, reikia pasinaudoti prietaisu (žiūr. 63 pieš.), kurį sudaro ilgas ir platus stiklinis (iš storo stiklo) arba geležinis vamzdis, kuris gali būti įdėtas į tam tikrą geležinį trikojį, ir barometrinis vamzdis, padalintas į kubinius milimetrus ir su bėgtuvu viršuj. Pripilsime platų stiklinį arba geležinį vamzdį gyvojo sidabro ir, atidarę barometrinio vamzdžio bėgtuvą, merksime jį į gyvąjį sidabrą plačiame inde pakol vienas kitas gyvojo sidabro lašelį išeis per bėgtuvo skylę į viršutinę susiaurintą barometrinio vamzdžio dalį. Tad, uždarę bėgtuvą, trauksime barometrinį vamzdį pamaži augštyn, pakol gyvojo sidabro meniskas pasirodys žemiau bėgtuvo. Viršum šito menisko bus tada Torricelli'o tuštuma, ir mes turėsime paprastą puodelio, arba dubenėlio, barometrą, kurio pagalba nustatysime atmosferos spaudimą. Tegu gyvojo sidabro stulpas barometriniam vamzdyje stovės augščiau gyvojo sidabro paviršiaus plačiajam vamzdy 76 cm. Vadinas, mes turėsime normalinį atmosferos spaudimą. Atidarysime dabar bėgtuvą. Gyvasai sidabras tuojau nusmuks žemyn ir jo meniskas barometriniam vamzdy bus tokio pat lygio, kaip ir gyvojo sidabro paviršius išoriniame inde (jeigu tik barometrinis vamzdis nepersiauras). Vadinas, oro spaudimas barometre, esant bėgtuvui atdaram, bus lygus atmosferos spaudimui (spaudimui oro į gyvojo sidabro paviršių išoriniame inde). Šita padėtis nekis, jeigu mes, atsukę bėgtuvą, trauksime barometrinį vamzdį augštyn iš gyvojo sidabro arba nersime gilyn į gyvąjį sidabrą. Įvaysime barometrinį vamzdį į gyvąjį sidabrą tiek, kad jame pasiliktu, sakysime, 5 kūb. cm. oro. Užsuksime dabar bėgtuvą. Tuo būdu mes turė-

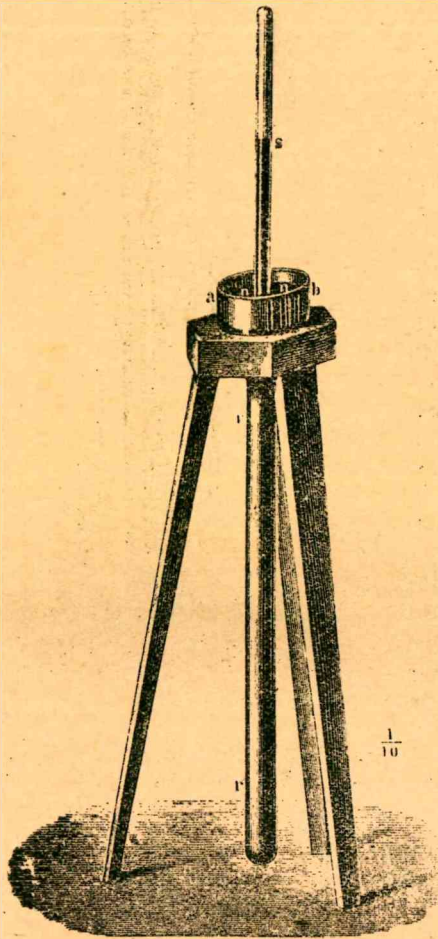


sime uždarytą oro tūrį 5 kūb. cm. esant atmosferos spaudimui. Trauksime dabar barometrinį vamzdį iš gyvojo sidabro augštin. Mes konstatuosime, kad uždaryto oro tūris didėja ir tuo pačiu laiku kyla augštin gyvasai sidabras barometriniam vamzdyje. Vadinasi, uždaryto oro spaudimas mažėja, didėjant jo tūriui. Ištraukę barometrinį vamzdį augštin tiek, kad oro tūris jame pasidarytų lygus 10 kūb. cm., mes

konstatuosime, kad gyvojo sidabro stulpas barometriniam vamzdyje stovi 38 cm. augščiau gyvojo sidabro paviršiaus išoriniame inde. Vadinasi, atmosferos spaudimas kompensuojamas dabar uždaryto barometriniam vamzdyje oro spaudimo plus gyvojo sidabro 38 cm. stulpo spaudimas. Taigi uždaryto oro spaudimas šiuo atveju yra lygus atmosferos spaudimui, vadinasi, 76 cm. minus 38 cm. = 38 cm. Vadinasi, padidėjus oro tūriui du sykiu jo spaudimas sumažės irgi du sykiu.

Traukdami barometrinį vamzdį toliau augštin, pakol uždaryto oro tūris padidės iki 15 kūb. cm., mes konstatuosime, kad dabar gyvojo sidabro stulpas barometriniam vamzdyje stovės 50,67 cm. augščiau gyvojo sidabro paviršiaus išoriniame inde. Vadinasi, uždaryto oro spaudimas dabar bus lygus atmosferos spaudimui, t. y., 76 cm. — 50,67 = 25,33 cm. Taigi padidėjus oro tūriui 3 syk, jo spaudimas sumažės irgi 3 syk ir t. t.

Trumpai aprašysime čia dar Weinholdo aparatą (64 piešinys), kuris dažnai vartojamas demonstruoti ir patikrinti Boyle-Mariotto dėsnį. Jis susideda iš augštos sijos (nuo 2 iki 3 metrų augščio) su skala, su kuria sujungti du stikliniai vamzdžiai: vienas, kairysis, su bėgtuvu tvirtai, o kitas, dešinysis, su atdaru viršutiniu galu judomai. Apatiniai vamzdžio galai sujungti storu ir ilgu kaučiuko vamzdžiu taip, kad susidaro paprastas susisiekiamas indas. Išilgai augštos statinės lentos išpjautos latakas, kuriame lengvai šliaužioja medinis trikampis stulpelis. Prie to stulpelio yra priklijuotas kietai dešinysis stiklo vamzdis. Prie viršutinio stulpelio galo pritrauk-



Pieš. 63

tas grandinėlis, prie kurio pririštas stipras šniūras, permestas per skridinį, kuris randasi viršuj augštos statinės lentos. Traukdami už šniūro galo žemyn, mes kelsime augštin dešinįjį bamzdį. Leidžiant šniūrą (bet neišleidžiant šniūro galo iš rankų), dešinysis bamzdis slinks žemyn. Statinė skalos lenta tvirtai sujungta su geležiniu trikoju, kuris dažnai remiasi bent 2 sraigtais taip, kad galima būtų, reikalui esant, pasiekti pilnai skalos lentos statinė padėtis. Atidarius kairiojo bamzdžio bėgtuvą ir užmovus ant bamzdžio galo kaučiuko bamzdžio pagalba piltuvėlį, pirmiausia reikia pripilti susisiekimo indas gyvojo sidabro (piešinį parodytas ne visas kaučiuko bamzdžio ilgis, trūkstamoji jo dalis žymiai ilgesnė negu parodyta piešinį). Gyvojo sidabro pilama tiek, kad stovint tame pat augštyje abiejuose bamzdžiuose, jo meniskas kairiajam vampzy stovėtų žemiau bėgtuvo bent 20 cm. Pirmiausia šituo aparatu galima pasinaudoti, kaip sifoniniu barometru, atmosferos spaudimui surasti. Tam tikslui, atidarius bėgtuvą, reikia kelti augštin dešinįjį bamzdį, tempiant už šniūro galo žemyn (darant eksperimentus niekuomet neišleisti šniūro galo iš rankų), pakol gyvojo sidabro stulpas pakils kairiajam bamzdy iki bėgtuvo ir net pakol pasirodys truputį augščiau

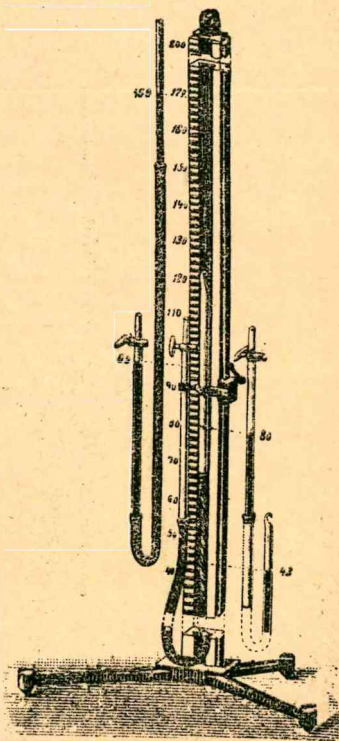


bėgtuvo viršutinėje vamzdžio dalyje. Uždarius bėgtuvą ir atleidžiant šniūrą, dešinysis vamzdis varomas žemyn, pakol po bėgtuvu kairiajam vamzdy pasirodys Torricelli'o tuštuma. Tad gyvasai sidabras stovės kairiajam vamzdy augščiau negu dešiniajam, ir mes turėsime paprastą sifoninį barometrą. Atskaitytas ant skalos gyvojo sidabro meniskų augščių skirtumas abiejuose vamzdžiuose ir duos mums atmosferos spaudimą, sakysime, 76 cm. Pakėlę truputį augštin dešinįjį vamzdį, atidarysime bėgtuvą. Spaudimai susilygins, ir gyvasai sidabras užims tą patį augštį abiejuose vamzdžiuose. Laikydami bėgtuvą atdarą kelsime dešinįjį vamzdį augštin arba leisime jį žemyn, pakol gyvojo sidabro stulpas kairiajam vamzdy pakils tiek, kad tarp jo menisko ir bėgtuvo būtų, sakysime, 10 kūb. cm. oro. Kadangi gyvasai sidabras ir vienoje ir kitoje šakoje pakilęs vienodo augščio, tai jo spaudimas bus 76 cm. Uždarius bėgtuvą niekas neapksis. Tempdami už šniūro galo kelsime dabar dešinįjį vamzdį augštin. Mes tuo būdu kelsime augštin gyvojo sidabro stulpą dešiniajam vamzdy ir, einant susisiekiamųjų indų pagrindiniu dėsniu, gyvojo sidabro stulpas kils augštin ir kairiajam vamzdy, vadinasi, spaus, kaip stumiklis, uždarytą tam inde orą. Mes kelsime dešinįjį vamzdį augštin tol, kol oro tūris kairiajame vamzdyje sumažės iki 5 kūbinių centimetrų.

Pasiekus tokį stovį, gyvojo sidabro stulpas dešiniajame atvirame vamzdy stovės žymiai augščiau negu kairiajam vamzdy (šitas stovis atvaizduotas kairėje 64 piešinio pusėj). Taigi oras bus suspaustas atmosferos plus gyvojo sidabro stulpo spaudimas, skaitant nuo menisko uždaroje šakoje iki meniskų atdaroje šakoje. Skala rodo, kad to stulpo augštis bus lygus  $169 - 95 = 74$  cm. Taigi suspaudus orą iki 5 kūb. cm., jo spaudimas bus  $76 + 74 = 150$  cm., vadinasi, 1,97 arba apskritai 2 syk didesnis, kaip 10 cm.<sup>3</sup> tūrio spaudimas.

Leisdami šniūro galą, varysime dabar žemyn dešinįjį vamzdį, žemindami tuo būdu gyvojo sidabro stulpą tame vamzdyje. Einant susisiekiamųjų indų dėsniu, slinks žemyn ir gyvasai sidabras kairiajam vamzdy. Vadinasi, mes didinsime uždaryto oro tūrį ir darysime taip, pakol gyvojo sidabro meniskas kairiajam vamzdy sustos ties cifra 80. Mes dabar turime 20 cm. oro, o gyvojo sidabro stulpas dešiniajam vamzdy stovės žymiai žemiau negu kairiajam vamzdy (šita padėtis atvaizduota dešinėj 164 piešinio pusėj). Taigi oro spaudimas, esant 20 kūb. cm. tūriui, bus lygus atmosferos spaudimui minus gyvojo sidabro stulpas, skaitant nuo menisko uždaroje šakoje iki meniskų atdaroje šakoje. Skala rodo, kad to stulpo augštis bus  $80 - 43 = 37$ . Taigi oro spaudimas esant 20 kūb. cm. tūrio bus lygus 39 cm. ( $76 - 37$ ), vadinasi, bus gangreit dasyk mažesnis, palyginus su pradžios spaudimu esant tūriui 10 kūb. cm.

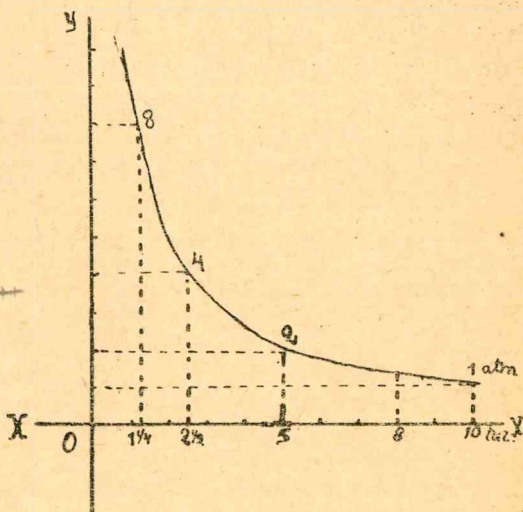
Tyrinėjimai Regnault'o (1847 metais), Amagat'o ir kitų parodė, kad dauguma realiųjų dujų apsilenkia su Boyle-Mariotto dėsnio reikalavimais ta prasme, kad, ypač esant didesniems spaudimams, jų gniūzumas yra didesnis, kaip teorijos reikalaujamas, išėmus vandenilį, kuris susispaudžia mažiau, kaip to reikalauja Boyle-Mariotto dėsnis. Bet esant labai dideliems spaudimams ir kitų dujų gniūzumas vėl ima mažėti. Prie šito klausimo mes grįšime vėliau ir pasipažinsime tada su lygtimi, kuri tiksliau išreiškia santykius tarp dujų tūrio ir spaudimo nekontant temperatūrai. Čia tik pažymėsime, kad grynai empirinis Boyle-Mariotto dėsnis visgi atvaizduoja svarbiausią dujinio stovio savybę ir todėl turi didelės reikšmės fizikoje.



Pieš. 64



Kad geriau suprastumėm šią dėsnį, duosime čia dar grafišką jo vaizdą (žiūr. 65 pieš.). Išvesime koordinatų ašis  $XY$  ir atidėsime ant abscisos  $X$  tūrius, o ant ordinatos  $Y$  atitinkamus tūriams spaudimus, pradedant pradžioj 10 litrų tūriu (arba kūb. centimetrų) ir 1 atmosferos oro spaudimu. Ištiesę abscisės taškuose 10, 5,  $2\frac{1}{2}$ ,  $1\frac{1}{4}$  ir t. t. statmenis (perpendikulus) iš eilės lygius 1, 2, 4, 8, ir t. t. ir sujungę tų statmenų galus linijomis, mes gausime hiperbolos dalį, kuri ir išreiškia Boyle-Mariotto dėsnį idealinėms dujoms. Čia mes turime vadinamąją lygiašonę hiperbolą, kurios lygtis bus  $XY = \text{const.}$ , jeigu mes tą lygtį sustatysime paėmę hiperbolos asimptotas (linijos, kurios sudaro kam-  
pus  $45^\circ$  su tiesiakampėmis koordinatomis) už koordinatas, vadinasi, žiūrint į nubrėžtas piešinį linijas  $XY$  kaip į asimptotas. Kadangi  $Y$  reiškia spaudimą, o  $X$  tūrį, tai mes ir turime  $PV = \text{const.}$



Pieš. 65

Pirmiausia pasinaudosime Boyle-Mariotto dėsniu surasti, kaip kinta oro spaudimas su augščiu. Tegu žemai, sakysime, jūros lygyje, barometras rodys  $b$  mm. gyvojo sidabro stulpo. Pakilę su tuo barometru vienu metru augščiau, gyvojo sidabro stulpas truputį nukris todėl, kad oro tankumas augščiau mažesnis, kaip žemai ir, vadinasi, jo spaudimas mažesnis. Norint surasti, kiek nukris barometras pakilus 1 metr., reikia apskaityti, kokio augščio gyvojo sidabro stulpas atsveria oro stulpą 1 metro augščio, išeinant iš susisiekiamųjų indų dėsnio įvairiems skysčiams (gyvsidabris, oras). Kadangi spaudimas yra jėga, veikianti ploto vieneta, tai spaudimui apskaityti mes galime paimti bet kokią plotą, sakysime, 1 kvadratinio milimetro plotą. Tada mes turėsime oro stulpą, kurio tūris bus 1000 kūb. mm. Esant temperatūrai 0 ir normaliniam spaudimui (760 mm.) oras yra 773 sykius lengvesnis už vandenį. Vadinasi, tas oro stulpas svers  $\frac{1000}{773}$  miligramų. Einant Boyle-Mariotto dėsnio, dujų tūris atvirkščiai proporcingas jų spaudimui, vadinasi, dujų tankumas tiesioginai proporcingas jų spaudimui. Tad mūsų oro stulpo svoris barometrui rodant  $b$  mm. bus  $\frac{1000 b}{760 \cdot 773}$  miligramų. Vadinasi, gyvojo sidabro stulpas, kuris atsvers šią oro stulpą turi sverti irgi  $\frac{1000 b}{760 \cdot 773}$  miligramų. Kadangi gyvojo sidabro lyginamasai svoris, kai esti nulinio temperatūra, yra lygus 13,6, tai šito gyvojo sidabro stulpo tūris bus  $\frac{1000 b}{773 \cdot 760 \cdot 13,6}$ . Vadinasi, to stulpo augštis esant 1 kvadr. mm. skerskrodžio plotui bus  $\frac{1000 b}{773 \cdot 760 \cdot 13,6}$  milim. Taigi pakilus vienu metru augščiau jūros lygio, barometras nupuls žemyn tiek milimetrų. Pažymėsime naują barometro parodymą raide  $b_1$ . Tad mes turėsime  $b_1 = b - \frac{1000 b}{773 \cdot 760 \cdot 13,6} = b \left(1 - \frac{1000}{773 \cdot 760 \cdot 13,6}\right)$ . Dydis skliaustuose labai mažai skiriasi nuo vieneto ir yra pastovus dydis. Pažymėsime jį raide  $k$ . Tad santykis tarp  $b_1$  ir  $b$  gali būti išreikštas lygtimi  $b_1 = kb$ . Pakilus dar 1 metru augščiau, mes turėsime  $b_2 = kb_1$  arba  $k^2 b$ ; pakilus 3 metr. augščiau, turėsime  $b_3 = kb_2 = k^2 b_1 = k^3 b$ . Pakilus gi nuo žemės arba nuo jūros lygio  $h$  metrais augštin, mes turėsime  $b_h = k^h b$ . Šita lygtis duoda galimumo iš dviejų barometro

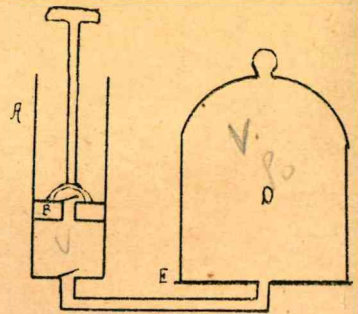


atskaitymų, žemai  $b$  ir augštai  $b_h$ , apskaityti pakilimą  $h$ . Logaritmuodami šią lygtį, mes turėsime  $\lg b_h = h \lg k + \lg b$ . Iš čia  $h = -\frac{1}{\lg k} (\lg b - \lg b_h)$ . Tai ir bus vadina-  
moji hypsometrinė lygtis, tik be temperatūros ir oro drėgnumo pataisų (apie tas pa-  
taisas kalba bus šilimos skyriuje), kuriomis naudojasi inžinieriai ir mokslininkai, dary-  
dami nivelacijas. Apskaitę dydį  $-\frac{1}{\lg k}$ , gausime 18.400. Taigi pagaliau mūsų lygtis  
įgaus pavidalą  $h = 18.400 (\lg b - \lg b_h)$  metrų.

## 16 §. Oro siurbliai.

Pasipažinę su Boyle-Mariotto dėsniu, mes dabar lengvai suprasime oro siurblių principą. Oro pašalinimas, arba evakuavimas, iš indo remiasi tuo faktu, kad su-  
jungus tų indų, kuriuose randasi nevienodo spaudimo oras, tie spaudimai difuzijos  
keliu išsilygina: oras arba aplamai dujos iš indo, kur didesnis spaudimas, skverbiasi  
į indą, kur mažesnis spaudimas, arba aplamai dujos didesnio tankumo skverbiasi į  
dujas mažesnio tankumo, nelyginant kaip ištirpinto cukraus molekulės iš augštesnės  
koncentracijos sluogsnio skverbiasi į žemesnės koncentracijos sluogsnį. Taigi mes  
čia turime žinomą jau mums difuzijos procesą, kuris seka tuos pačius dėsnius ir gali  
būti išreikštas tokia pat lygtimi, kaip skystimų difuzija.

Oro siurblys, arba retinimo paprasčiausios formos siurblys, sudarytas iš cilin-  
derio A su stumikliu B (žiūr. 66 pieš.), kuris už rankenos gali būti paeiliui kelia-  
mas augštin ir stumiamas žemyn. Cilindro A dugnas sujungtas kanalu C su lėk-  
šte E, kurios paviršių sudaro gerai nušlifuotas stik-  
las ir ant kurios galima uždėti gaubtuvą D, kad jį  
germetiškai prispaustų prie lėkštės. Jo krantai irgi  
gerai nušlifuoti ir paprastai ištepami dar taukais ar-  
ba vazelinu. Svarbų vaidmenį siurbluose vaidina  
vožtuvai (dangčiai), dažniausiai plokštelės iš elastin-  
gos medžiagos (iš metalo). Čia mes turime du vož-  
tuvus: vieną toje vietoje, kur cilindris A pereina į ka-  
nalą C, o kitą viršum siauro kanalo, kuris eina per  
stumiklį B. Abudu dangčiai pritaikyti čia taip, kad  
jie atsidaro į tą pačią pusę, būtent, augštin. Vary-  
dami stumiklį B žemyn, mes spausime orą po juo  
ir didinsime, einant Boyle-Mariotto dėsniu, jo spau-  
dimą. Pradedant veikti, oro spaudimas po gaubtuvu yra lygus atmosferos  
spaudimui. Taip pat mes turime atmosferos spaudimą augščiau stumiklio B.



Pieš. 66

Varant stumiklį žemyn, oro spaudimas po juo greitai darosi didesnis kaip atmosferos  
spaudimas ir kaipo padarinys, stumiklio dangtis atsidaro, o cilindro dangtis  
uždaro kanalą. Vadinasi, varant stumiklį žemyn, oras po juo neturi kitur išeiti, kaip  
tik per stumiklio kanalą laukan. Nuvarę stumiklį iki pat cilindro dugno, trauksi-  
me dabar jį augštin. Po stumikliu bus dabar tik oro likučiai. Vadinasi, jo spau-  
dimas bus žymiai mažesnis kaip atmosferos spaudimas, ir todėl stumiklio dang-  
tis bus prispaustas atmosferos spaudimu ir uždarys stumiklio kanalą, o kanalo C  
dangtis, oro iš gaubtuvo D spaudžiamas, atsidarys. Taigi keliant stumiklį augštin, da-  
lis oro iš gaubtuvo D difuzijos keliu (procesas bus čia gana greitas dėl didelio  
spaudimų skirtumo) pereis į cilinderį A. Varydami vėl stumiklį žemyn, mes suspau-  
sime šią oro dalį, uždarysime kanalą C dangtį, atidarysime stumiklio dangtį B ir  
tuo būdu išvaysime ir šią dalį oro laukan. Po keleto arba keliolikos tokių stu-  
miklių B svyravimų mes pašalinsime, arba evakuosime, iš gaubtuvo D žymią oro  
dalį, taip kad pasilikęs ten oras turės mažą spaudimą ir, vadinasi, mažą tankumą,  
vienu žodžiu, oras bus išretintas. Bet tuo būdu niekuomet negalima pašalinti viso  
oro iš recipiento (recipientu vadinamas indas, iš kurio oras evakuojamas, mūsų at-  
veju tai bus gaubtuvas D). Pažymėsime gaubtuvo tūrį raide V, o cilindro tūrį, skaitant nuo



dugno iki apatinio stumiklio paviršiaus augščiausioj jo padėty, raide  $v$  ir tegu mes dirbame, kai esti atmosferos spaudimas  $P_0$ . Nustumsime pirmą sykį stumiklį  $B$  iki cilindrio dugno. Mes turėsime  $V$  kūb. cm. ar litrų oro po gaubtuvu  $D$ , būnant  $P_0$  spaudimui. Pakelsime dabar stumiklį kuo augščiau. Dalis oro iš gaubtuvo  $D$  išeis į cilindrį, ir oras, buvęs po gaubtuvu, užims tūrį  $V+v$ . Einant Boyle-Mariotto dėsnio, jo spaudimas bus mažesnis kaip  $P_0$ , sakysime  $P_1$ , tad, einant Boyle-

Mariotto dėsnio, bus  $(V+v) P_1 = VP_0$ . Iš čia  $P_1 = \frac{VP_0}{V+v}$ . Taigi pakėlę pirmą kartą stumiklį augštin, mes turėsime po gaubtuvu mažesnę oro spaudimą, kaip buvo iš pradžios, nes  $\frac{V}{V+v}$  yra trupmena mažesnė už vienetą.

Nustumsime dabar vėl stumiklį žemyn ir paskum vėl pakelsime augštin. Nustūmę žemyn, mes turėsime po gaubtuvu tą patį oro tūrį  $V$ , bet  $P_1$  spaudimu. Pakėlus stumiklį augštin antrą sykį, oro tūris padidės vėl iki  $V+v$ . Vadinasi, jo spaudimas sumažės. Tegu tas spaudimas bus  $P_2$ . Eidami Boyle-Mariotto dėsnio,

mes turėsime  $(V+v) P_2 = VP_1$ . Iš čia  $P_2 = \frac{V}{V+v} P_1 = \left(\frac{V}{V+v}\right)^2 P_0$ . Atkartoję stumiklio svyravimą trečią sykį, mes pasieksime po gaubtuvu dar mažesnę spaudimą

$P_3 = \left(\frac{V}{V+v}\right)^3 P_0$ , po  $n$  svyravimų oro likučių po gaubtuvu spaudimas bus  $P_n =$

$= \left(\frac{V}{V+v}\right)^n P_0$ . Šita lygtis sako, kad augščiau aprašyto siurblio pagalba negalima išvaryti viso oro iš recipiento. Tegu recipiento tūris bus 1 litras, o siurblio cilindrio, arba aulo, tūris  $\frac{1}{2}$  litro. Tad santykis  $\frac{V}{V+v} = \frac{2}{3}$ . Atkartojus stumiklio svyra-

vimą 10 sykių, oro likučių spaudimas recipiente  $P_{10} = \left(\frac{2}{3}\right)^{10} \cdot P_0$ . Jeigu pradžios

spaudimas  $P_0$  lygus 1 atmosferai, tad oro likučių spaudimas bus  $\left(\frac{2}{3}\right)^{10} = \frac{1024}{59049} =$

$= 0,017$  atmosferos spaudimo, arba, kitaip sakant, tokia dalis viso buvusio recipiente oro dar pasiliks tenai. Dalykas tas, kad  $\left(\frac{2}{3}\right)^n$  sudaro be galo mažėjančios geome-

trijos progresijos eilę, ir jei  $n$  pasidarys labai didelis, tai  $\left(\frac{2}{3}\right)^n$  bus labai mažas dydis, bet visgi didesnis už 0. Be to, reikia turėti omeny, kad būnant tobiliausiai siurblio konstrukcijai tarp apatinio stumiklio paviršiaus ir siurblio cilindrio dugno visuomet pasilieka šioks toks tarpas su oru, vadinamasis «žalingasis tarpas». Nesunku suvokti, kad evakuavimas oro iš recipiento į siurblio cilindrį, kitaip sakant, difuzija iš oro recipiento į siurblio cilindrį galima tik tol, kol oro spaudimas recipientėje yra didesnis kaip žalingojo tarpo oro spaudimas. Tegu šitas žalingasis tarpas sudaro, sakysime, 0,001 viso siurblio cilindrio tūrio. Tad žalingojo tarpo oras, slenkant stumikliui augštin, užima 1000 sykių didesnę tūrį, vadinasi, jo spaudimas bus lygus 0,001 atmosferos, jeigu iš pradžios tas spaudimas buvo lygus 1 atmosferai. Taigi difuzija oro iš recipiento sustos, kaip tik oro likučiai recipientėje pasieks spaudimą, lygų 0,001 atmosferos.

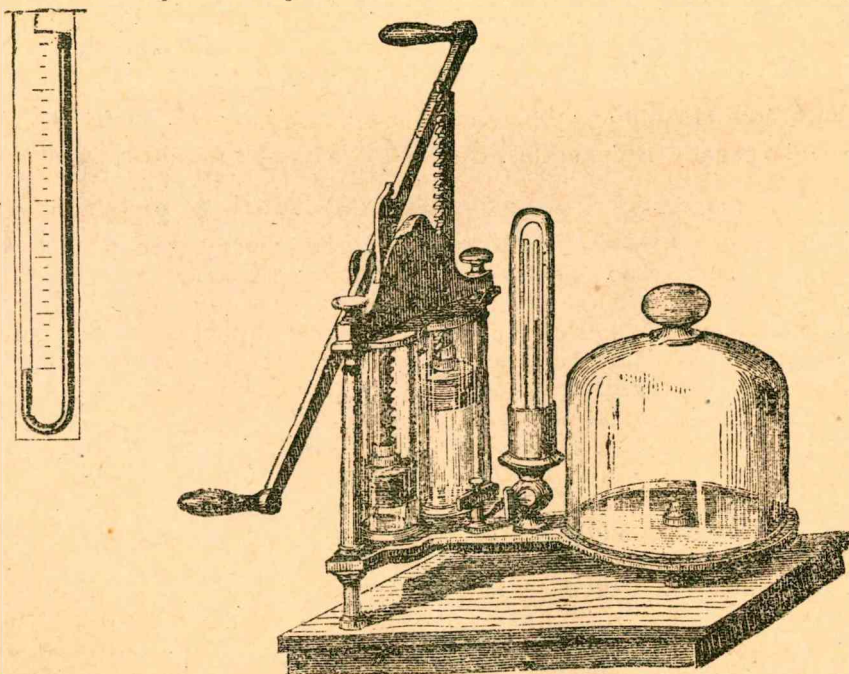
Gavę progos, pažymėsime trumpai, kad aprašytas čia oro siurblys (66 pieš.) lengvai gali būti paverstas oro tvenkinamuoju siurbliu (kompresorium), kurio pagalba galima varyti oras į recipientą ir tokiu būdu didinti jo spaudimas. Reikia tik pakeisti dangčių padėtį, būtent, reikia padaryti taip, kad abu dangčiai, augant spaudimui, atsidadytų ne augštin, bet žemyn (į vidų), pritaikinus stumiklio dangtį (vožtuvą) prie apatinio jo paviršiaus. Tada, varydami stumiklį žemyn, mes spausime orą kompresoriaus cilindry, ir tas spaudimas, pasidaręs didesnis už išorinį atmosferos spaudimą, prispaus stumiklio dangtį (vadinasi, uždarys jo kanalą) ir atlenks žemyn, į vidų, kanalo  $C$  dugno dangtį (vadinasi, atidarys šitą dangtį). Taigi tuo būdu oras, buvęs kompresoriaus cilindry, bus suvarytas į recipientą. Keliant dabar stumiklį aug-



štytn, oro likučių spaudimas cilindry bus mažesnis kaip išorinis atmosferos spaudimas, stumiklio dangtis atsidarys (į vidų), o kanalo C dangtis oro spaudimu iš D uždarys šią kanalą ir atkirs recipiento susisiekimą su kompresoriaus cilinderiu. Vadinas, keičiant stumiklį, cilindris prieis pilnas oro, ir, varant jį žemyn, tas oras vėl bus suvartytas į recipientą. Atkartojus keletą sykių stumiklio svyravimą, galima žymiai sutirštinti orą recipiente ir pakelti jo spaudimą. Tegu vėl recipiento tūris bus  $V$ , o kompresoriaus cilinderio (aulo) tūris bus  $v$  ir, pradėdant dirbti, oro spaudimas recipiente ir aule bus  $P_0$ . Tad nuvarę pirmą sykį stumiklį žemyn, mes įvarysime į recipientą  $v$  kūbinių vienetų oro, vadinas, sumažinsime pradinį oro tūrį  $V+v$  iki  $V$ . Einant Boyle-Mariotto desniu, bus  $(V+v) P_0 = VP_1$ , jei padidėjęs oro spaudimas

recipiente bus pažymėtas raide  $P_1$ . Iš čia  $P_1 = \left(\frac{V+v}{V}\right) P_0$ . Kadangi kiekvienas stumiklio svyravimas įvaro į recipientą  $v$  kūb. vienetų oro, tad aišku, kad atlikus stumikliui  $n$  svyravimų, pasiektas spaudimas recipiente  $P_n = \left(\frac{V+nv}{V}\right) P_0$ . Ir čia ribos, iki kurių galima tirštinti oras recipiente, pareina nuo recipiento sienų stiprumo (perdidelis spaudimas gali sudraskyti recipientą) ir nuo žalingo tarpo didumo. Jei žalingo tarpo talpumas sudaro 0,001 kompresoriaus cilinderio talpumo, tad varant stumiklį žemyn, oro spaudimas cilindryje padidės 1000 sykių, ir tokiomis aplinkybėmis galima bus sutirštinti orą recipiente iki 1000 atmosferų spaudimo, jei tik tokį spaudimą ištūrės recipientas.

Grįšime dabar prie oro siurblio. Oro evakuavimui iš recipiento pagreitinti vartojamas dažniausiai dvicilindrinis, arba dviaulinis, siurblys (67 pieš.), kurį sudaro du cilinderiai, kaip atvaizduota 66 piešiny, sujungti taip, kad tuo pačiu laiku, kada vienas cilinderis siurbia orą iš recipiento, iš kito cilinderio oras varomas laukan. Sujungimo būdas matyti iš 67 piešinio. Svirtis su dviem rankenom svyruoja ant



Pieš. 67

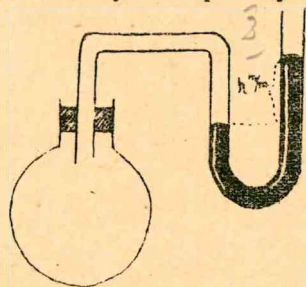
ašies, kuri eina per krumpliciaračio vidurį. Krumpliciaračio gi krumpliciai užgriebia už dančių dviejų plokščių stiebų (kremaljerių), sujungtų su cilinderių stumikliais, taip kad veikiant svirtimi visuomet vienas stumiklis slenka žemyn, vadinas, varo išsiurbtą iš recipiento orą laukan, o kitas stumiklis kyla augštyti ir siurbia orą iš recipiento. Žalin-



gojo tarpo įtakai sumažinti čia vartojamas Babinet bėgtuvas. Tas bėgtuvas turi keturis kanalus: du išilgai ir du skersai. Pradedant evakuoti orą, jis pasukamas taip, kad abudu cilindriai pagalba dviejų skersinių kanalų ir vieno išilginio kanalo būtų sujungti su recipientu. Tada kiekvienas stumiklis iš eilės siurbia orą iš recipiento. Dirbama pakol oro spaudimas recipiente pasidarys lygus oro spaudimui žalingo tarpo, išsiplėtus tam orui visame cilindro tūryje. Kada toksai stovis atsiektas, Babinet bėgtuvas pasukamas taip, kad antruoju išilginiu bėgtuvo kanalu būtų sujungtas su recipientu tik vienas cilindris, o kitas būtų nuo jo visiškai atkirstas. Abudu gi cilindriai būtų sujungti tarp savęs skersiniais kanalais. Būnant tokiai Babinet bėgtuvo padėčiai, orą iš recipiento siurbs tik vienas cilindris ir paskum, slenkant jo stumikliui žemyn, varys tą orą į kitą cilinderį, taip kad tas oras bus išvarytas laukan slenkant žemyn antrojo cilindro stumikliui. Tuo būdu galima dar šiek tiek daugiau evakuoti oras iš recipiento.

67 piešinys atvaizduoja dar manometrą, kuris kiekvienu momentu rodo, koks oro likučių spaudimas recipiente. Manometrais paprastai fizikoje vadinama aparatai, kurių pagalba galima išmatuoti taip maži, taip ir dideli oro ir aplamai dujų spaudimai. Atvaizduotas čia manometras susideda iš stiklinio vamzdžio, sulenkto pavidalu U, kurio vienas galas uždaras, o kitas atdaras. Vamzdžio šakų ilgis daugiausia nuo 20 iki 30 centimetrų. Vamzdis pripiltas gyvojo sidabro taip, kad būnant atmosferos spaudimui gyvasai sidabras užima visą uždara šaką, o atdaroje šakoje stovi žymiai žemiau (tik truputį augščiau vamzdžio sulenkimo vietos). Šitas vamzdis sujungtas su skala, kurios vidurinis padalijimas (bruožas) pažymėtas nulių, o nuo to nulio augštin ir žemyn eina padalijimai milimetrais taip, kad tas pats skaičius, sakysime 90 ir 90 mm., randasi ties uždaro vamzdžio galu ir ties gyvojo sidabro menisku atdaroje vamzdžio šakoje. Skala su vamzdžiu įdėta į žemą metalinį cilinderį, kuris bėgtuvo pagalba gali būti sujungtas su kanalu, jungiančiu recipientą su cilindriais (vadinasi, ir su recipientu). Ant skalos su vamzdžiu užmautas cilindrinis stiklo vožtuvas taip, kad jis germetiškai uždaro apatinį metalinį cilinderį. Pradėjus siurbti orą, gyvasai sidabras uždaroje šakoje ims pamaži slinkti žemyn nuo to momento, kada oro spaudimas recipiente pasidarys mažesnis, kaip gyvojo sidabro stulpo spaudimas tarp dviejų kraštutinių skalos padalijimų (mūsų atveju mažesnis, kaip gyvojo sidabro stulpo—180 mm.—spaudimas). Juo mažesnis darysis oro spaudimas recipiente, juo labiau kris žemyn gyvojo sidabro stulpas uždaroje manometro šakoje, ir kiekvienu momentu mes atskaitysime šią spaudimą sudėję skalos cifras, ties kuriomis stovės gyvojo sidabro meniskai uždaroje ir atdaroje manometro šakose. Jeigu galima būtų išsiurbti visas oras iš recipiento, tad gyvojo sidabro stulpai stovėtų ties skalos nulių, vadinasi, to pat augščio abiejose šakose.

Ištikus šiai progai, pasipažinsime čionai arčiau su manometrais, kurių pagalba, kaip jau paminėta, matuojami oro ir aplamai dujų spaudimai, taip didesni už atmosferą, taip ir mažesni. Paprasčiausį manometrą mažiems spaudimams matuoti atvaizduoja 68 piešinys.



Pieš. 68

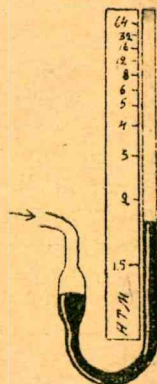
Tai yra ne kas kita, kaip U pavidalo sulenkta stiklo vamzdis (kuris galima sujungti su milimetrine skala), į kurį įpiltas gyvasai sidabras, vanduo arba net ir kiti skystimai. Norint išmatuoti, sakysime, vandens garų spaudimą kolboje, reikia sujungti manometrą su kolbos talpa pagalba kaučiuko kamščio, pro kurio skylę iškiastas atlenktas žemyn manometrinio vamzdžio galas. Skystimas (gyvasai sidabras arba net ir vanduo) stovės augščiau dešiniojoje manometro šakoje, kaip kairiojoje, nes prie išorinio atmosferos spaudimo kolboje prisidės dar socių vandens garų spaudimas, kuris bus lygus gyvojo sidabro arba vandens stulpo spaudimui, skaitant nuo menisko kairiojoje šakoje (jeigu mes turėtume manometre 20 cm. vandens stulpą, tad gyvojo sidabro stulpas, kuris sveria tiek pat, kiek tasai vandens



stulpas, būtų  $\frac{20}{13,6} = 1,5$  cm.). Jeigu kolboje bus ne vanduo, bet oras arba kitos koks dujos išretintame stovyje, tad skystimas manometre stovės augščiau kairiojoje šakoje negu dešiniojoje.

Prie siurblio aprašytas manometras vartojamas ir kitais atvejais mažiems spaudimams nustatyti.

Kada spaudimai didesni už atmosferos spaudimą, reikia vartoti manometras, kurį atvaizduoja 69 piešinys. Jis susideda irgi iš U pavidalu sulenkto stiklinio vamzdžio, kurio viena šaka, siauresnė ir ilgesnė, turi uždara galą, o kita šaka, trumpesnė, su atdaru galu ir išpūsta pavidalu cilinderio. Šitas vamzdis sujungtas su skala. Į jį pilamas gyvasis sidabras taip, kad gyvojo sidabro stulpas uždarytų tam tikrą oro kiekį ilgesnėje šakoje ir kad gyvasis sidabras iš pradžios būtų to paties augščio abiejose manometro šakose (vadinasi, kad uždaryto oro spaudimas būtų lygus išoriniam atmosferos spaudimui). Taigi ties gyvojo sidabro menisku ilgesnėje manometro šakoje skalos bruožas pažymėtas 1. Sujungus atdarą manometro šaką su koku nors indu arba šiaip jau rezervuaru, kur spaudimas bus didesnis, kaip atmosferos spaudimas, gyvasis sidabras ilgesnėje manometro šakoje pakils augštin suspausdamas uždarytą toje pat šakoje orą. Taigi spaudimas inde arba rezervuare bus lygus uždaryto manometro vamzdyje oro spaudimui plus gyvojo sidabro stulpo spaudimas, skaitant tą stulpą nuo menisko vienoje šakoje iki menisko kitoje šakoje. Tegu, pavyzdžiui, oro tūris uždaroje manometro šakoje sumažės du sykiu. Skalos bruožą, kuris randasi dabar ties gyvojo sidabro menisku uždaroje manometro šakoje, mes pažymėsime skaitmenim 2, nes sumažėjimas oro tūrio iki  $\frac{1}{2}$  pirmąškio reiškia dvigubą išorinį spaudimą. Taigi dujų spaudimą inde, arba rezervuare, reikia skaityti lygiu 2 atmosferom, plus gyvojo sidabro stulpo spaudimas, skaitant nuo gyvojo sidabro paviršiaus platesnėje ir trumpesnėje manometro šakoje ligi jo menisko ilgesnėje ir siauresnėje šakoje. Aplamai, kilant augštin gyvajam sidabru uždaroje manometro šakoje, oro spaudimas joje kils einant Boyle-Mariotto dėsnui, ir skaitmens ant skalos, kuriais bus pažymėti atitinkamai padidėję spaudimai, juo augščiau, juo arčiau bus viena prie kitos, kaip to reikalauja hiperbolos lygtis. Su tokiais manometrais galima matuoti spaudimus iki keliasdešimt ir net iki keleto šimtų atmosferų, jeigu tik manometro vamzdis pagamintas iš gero, storo ir stipraus stiklo, bet jie visgi nepatogūs. Todėl dideliems spaudimams matuoti vartojami metaliniai Bourdon'o manometrai. Tokį manometrą atvaizduoja 70 piešinys. Jo esminė dalis — plieno vamzdis su eliptinės formos skerskrodžiu, sulenkta gangreit rato pavidalu. Vienas to vamzdžio galas hermetiškai įeina į penimąjį vamzdį, kuris galima sujungti irgi hermetiškai su kompresorium arba su rezervuaru, sakysime, su garo katilu, kurio spaudimas reikia nustatyti. Kitas gi uždaras plieno vamzdžio galas sujungtas su metaliniu petimi, kuris sunertas su krumpliute. Augant spaudimui plieno vamzdžio vidury, jis stengiasi išsitiesti, jo galas, judomai sujungtas su krumpliute, tempia tą krumpliutę į dešinę pusę. Krumpliutės gi dantys užgriebia už nedidelės šeštarnės, su kuria sujungta iešma-rodyklė, taip kad iešma sukasi irgi į dešinę pusę. Spaudimui mažėjant plieno vamzdis riečiasi, ir iešma-rodyklė juda į kairę pusę. Lenta, ant kurios randasi plieno vamzdis su transmisija, turi apskritą skalą su padalijimais ir skaitmenimis, kurie reiškia čia atmosferas. Del tokių manometrų graduavimo, jie sujungiami su cilinderiu, kuriame randasi vanduo arba koks nors aliejus ir kuriame mažu trynimu gali slinkti žemyn cilindrinis stumiklis. Ant išorinio stumiklio galo randasi lenta, ant kurios dedami svoriai. Taigi žinant svorį ir stumiklio skerskrodžio plotą, galima apskaityti, kokį spaudimą tas stumiklis suteikia vandeniui arba aliejui, ir pažymėti atitinkama cifra tą skalos bruožą, ties kuriuo nusistoja iešma-rodyklė.

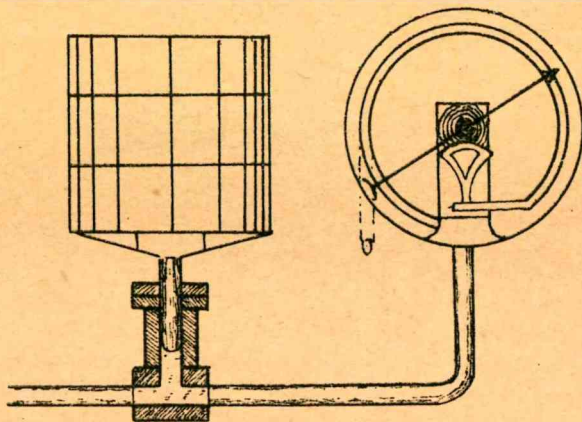


Pieš. 69



Grįšime dabar prie oro siurblių. Oro siurblys yra išrastas antroje XVII šimtmečio pusėje. Jo išradėjas Otto von Guericke (1602—1686), Magdeburgo miesto burmistras. Tiksliai išradus oro siurblių tą formą, kaip jis augščiau aprašytas, galima buvo prieiti prie tikresnio oro ir apamai dujų prigimties supratimo, darant eksperimentus su dujomis išretintame stovyje, ir tik dėka tokių eksperimentų paaiškėjo didelė išorinio spaudimo reikšmė įvairiems fizikos ir chemijos procesams.

Paimsime stalą dviejų metrų ilgio ir 1 metro pločio. Tokio stalo plotas bus 2 kvadratiniai metrai arba 20.000 kv. cm. Taigi oro spaudimas į stalo paviršių čia bus lygus apskritai 20.000 kilogramu, arba 20 tonų. Jeigu ant tokio stalo uždėti 20 tonų krovinį, tai aišku, kad stalas jo neištūres ir suluš. Kaip gi stalas išlaiko tokį atmosferos spaudimą? Aišku, išlaiko todėl, kad ir iš apačios spaudimas augštyr bus toks pat, nes dujose, kaip ir skystimuose, spaudimas perduodamas į visas puses vienodai. Vidutinio ūgio žmogaus paviršius bus apie 16.000 kv. cm. Taigi žmogaus kūno paviršių veikia jėga, lygi 16 tonų. Kodėl gi tas spaudimas nesuploja žmogaus nepaverčia jo blynu? Todėl, kad ir išvidinis spaudimas žmogaus kūno kanaluose, urvuose, akytėse irgi toksai pat, nes ir ten randasi oras. Ir mes taip esame pripratę prie šito spaudimo ir mūsų kūno dalys taip prie jo prisitaikę, jog pakilus mums labai augštai su aerostatu, kur išorinis spaudimas žymiai mažesnis negu ant žemės, kraujas ima veržtis pro gerkles, nosį ir net per odą.



Pieš. 70



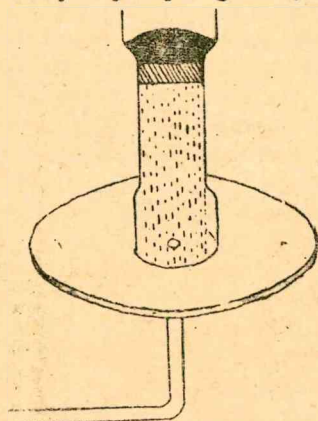
Pieš. 71

Otto von Guericke labai ryškiai demonstravo oro spaudimą dideliai žmonių miniai, kurioje dalyvavo imperatorius Ferdinandas II-sai, — paėmęs du didokus, tuščiais viduriais, geležinius pusrutulius (žiūr. 71 pieš.). Vieno pusrutulio krantai buvo iš oro nutekinti, o kito iš vidaus taip, kad vieną pusrutulį galima buvo užmauti ant kito makšties pavidalu, ištepus gerai taukais krantus, kad pusrutuliai būtų sujungti hermetiškai. Ant pusrutulių galų buvo tvirtos geležinės grindys, o vienas pusrutulis buvo aprūpintas trumpu vamzdžiu su bėgtuvu, pro kurį iš pusrutulių galima buvo evakuoti oras. Būnant pusrutuliuose orui, palyginti, lengva juos pertraukti, nes išorinis spaudimas lygus išvidiniam spaudimui. Bet kada Otto von Guericke su savo išrastu siurbliu išsiurbė iš pusrutulių orą, tad reikėjo pakinkyti prie pusrutulių galų po 8 arklius jiems pertraukti. Susirinkusiai miniai, lygiai kaip ir imperatoriui, eksperimentas padarė smarkaus įspūdžio. Tų pusrutulių diametras buvo apie 36 cm., vadinasi, jų paviršius buvo  $4\pi r^2 = 4,3,14,18^2 = 4070$  kv. sm. Taigi iševakuavus orą iš vidaus, pusrutuliai buvo suspausti jėga 4070 kilogramų (su viršum 4 tonų) ir tai jėgai nugalėti iš viso reikalinga buvo 16 arklių. Nuo to laiko tokie pusrutuliai žinomi istorijoje kaip Magdeburgo pusrutuliai.

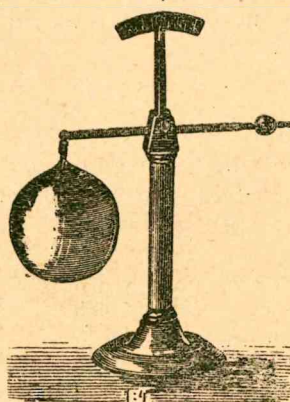
Paimsime stiklo cilindrij, kurio vienas galas atdaras ir turi gerai nušlifuotus krantus, o ant kito galo užsukta trumpo metalinio cilindro pavidalo mūterka, į kurią hermetiškai įdėtas plonos medinės lentelės dugnas. Padėsime ant siurblio



lėkštės (pačiame vidury) mažutį puodelį ir užmausime ant puodelio stiklo cilinderį, patepę iš pradžios taukais jo krantus, kad jis hermetiškai priliptų prie lėkštės (72 pieš.). Imsime dabar siurblio siurbti orą iš cilindro, užpylę ant medinio mūterkos dugno gyvojo sidabro. Išvidinis spaudimas sumažės, ir susidaręs spaudimų skirtumas varys gyvąjį sidabrą per medį taip, kad plonutės, gražios gyvojo sidabro, perėjusio per medžio akytes, srovės tekės žemyn į puodelį. —Daug ir kitų įdomių eksperimentų galima atlikti oro siurblio pagalba. Čia pažymėsime tik dar dazimetrą (73 pieš.), kurio pagalba galima demonstruoti, kad Archimedo dėsnis veikia ir dujoms. Dazimetras susideda iš dviejų rutulių: maziuko metalinio ir žymiai didesnio stiklinio, tuščiu viduriu. Abudu rutuliai randasi ant galų nedidelės svirties, kuri svyruoja apie gulsčią ašį ant štatyvo. Rutuliai parinkti taip, kad ore



Pieš. 72



Pieš. 73

jie nusveria vienas kitą. Bet stiklo rutulys, kaipo didesnio tūrio, išspaudžia daugiau oro negu metalinis rutuliukas ir, vadinasi, nustoja daugiau svorio, kaip metalinis rutulys. Vadinasi, kad būtų pusiausvyra ore, stiklinis rutulys turi būti sunkesnis negu metalinis rutulys. Pastatysime dabar šitą dazimetrą ant oro siurblio lėkštės ir uždengsime jį vožtuvu su gerai nušlifuotiems ir taukais išteptais krantais. Evakuodami siurblio pagalba orą laukan, mes tuoj pastebėsime, kad stiklinis rutulys slenka žemyn, o metalinis rutuliukas slenka augštin ir juo labiau, juo daugiau bus iševakuota oro. Nustojus evakuoti orą ir atidarius siurblio bėgtuvą, oras paeina po vožtuvą, ir rutulių pusiausvyra tuojau atsitaiso. Tokių pat prietaisų naudojosi Otto von Guericke, norėdamas surasti oro likučių spaudimą recipiente, evakuodamas iš jo orą, nes tuomet manometrai nebuvo dar surasti.

## 17 §. Gyvojo sidabro ir vandens oro siurbliai.

Pagalba anksčiau aprašyto, Otto von Guericke išrasto, siurblio su stumikliais ir dangčiais jų tobuliausioje konstrukcijoje, galima išretinti oras recipiente daugiausia iki 1 milimetro gyvojo sidabro stulpo spaudimo. Tuo tarpu ne tik teoretiniams tyrinėjimams, bet ir gyvenimo reikalams šiandien tenka vartoti aparatus kaip, pavyzdžiui, Grooks'o arba Röntgen'o vamzdžiai, kur oro arba dujų likučių spaudimas yra lygus 0,0001—0,000025 mm. Norint pasiekti tokį augštą oro arba dujų praskiedimo (išretinimo) laipsnį šiandien vartojami gyvojo sidabro oro siurbliai. Jie remiasi tuo, kad, padarius Torricelli'o tuštumą ir sujungus su ta tuštuma recipientą, dalis oro arba dujų iš recipiento pereina į tuštumą. Atkartojant tokį sujungimą recipientu su tuštuma galima pasiekti žymiai augštesnis išretinimo laipsnis, nes čia galima visiškai pašalinti vadinamąjį žalingą tarpą. Vienas geriausių gyvojo sidabro oro siurblių yra Toepler'io siurblys, kurį atvaizduoja 74 piešinys. Jis susideda iš barometrinių vamzdžių bent 800 mm. ilgio, išplėsto viršutinėje dalyje pa-

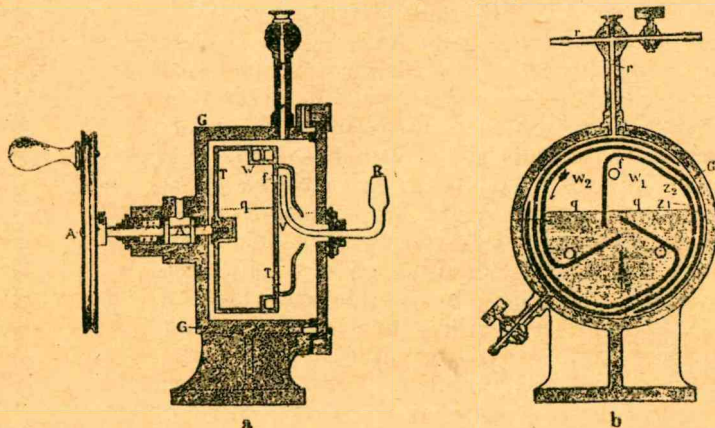






kučių reciepiente išsiurbti. Toepler'io aparatu galima pasiekti oro išretinimas reci-  
piente iki 0,000025 mm. oro likučių spaudimo. Vėsinant gi recipientą skystame ore,  
galima pasiekti dar augštesnis oro išretinimo laipsnis.

Toepler'io aparatas yra labai tobūlas siurblys, nes, kaip jau augščiau pasakyta,  
čia nereikia kovoti su žalingojo tarpo veikimu, todėl kad skystas gyvasai sidab-  
ras gražiai išpildo visas indo V ir jungiančių vamzdžių nelygumus ir šiurkštumus,  
bet evakuavimas oro Toepler'io siurbliu reikalauja, palyginti, daug laiko (ištisų va-  
landų), norint pasiekti augštas išretinimo laipsnis. Tokiais atvejais, kada norima  
greičiau pasiekti augštas oro išretinimo laipsnis, nors ir kiek žemesnis kaip Toeple-  
r'io siurbliu, vartojamas šiandien Gaede išrastas sukamas gyvojo sidabro siurblys,  
kurį atvaizduoja 75 piešinys (kairėj piešinio pusėj aparato pjūvis a žiūrint iš šono,



Pieš. 75

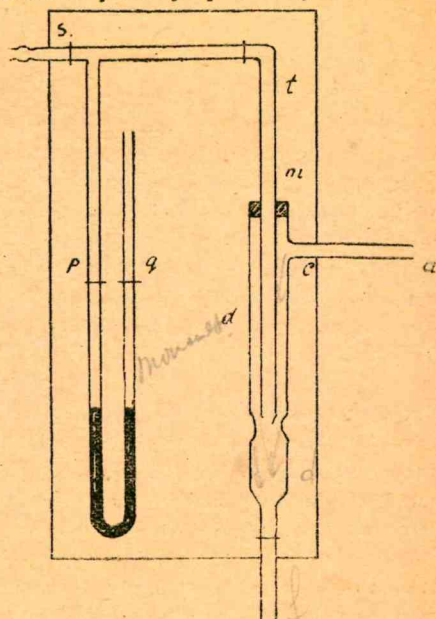
o dešinėj piešinio pusėj b žiūrint iš priešakio). Gaede siurblys susideda iš dviejų  
trumpų cilinderių: išorinio nejudamo iš storos geležies G ir vidujinio iš porcelano,  
kuris gali sukstis. Tas vidujinis cilinderis tam tikromis spyruoklio pavidalo užlenkto-  
mis pertvaromis padalytas į 3 kameras. Išorinis nejudomas cilinderis G truputį  
daugiau kaip per pusę pripilamas gyvojo sidabro (iki lygumos q), taip kad viena  
iš porcelaninio cilinderio kamerų randasi visiškai užimta gyvuoj sidabru, kitos —  
didžioji dalis, o trečios — mažoji dalis. Porcelaninio cilinderio arba bugno sienelės su-  
daro kanalus, kurie, išeidami iš gyvojo sidabro, jungia kiekvieną kamerą su ta cilin-  
derio dalimi, kuri užimta oru. Be to, kiekviena kamera turi skylę f, pro kurią ji  
gali susisiekti su nedideliu priekameriu V (žiūr. a pieš.), į kurį per gyvąjį sidabrą įei-  
na galas vamzdžio R, jungiančio siurbli su recipientu, iš kurio evakuojamas oras.  
Sukant porcelaninį cilinderį, arba bugną, iš dešinės į kairę pusę, kaip rodo iešmutė  
piešinio b, visos tos kameros iš eilės nersis gyvajam sidabre ir kils iš jo augštyn.  
Priėjus į kamerą gyvojo sidabro iš jos bus išspauistas oras, kuris pro spyruoklinį kana-  
lą išeis į neužimtą gyvuoj sidabru cilinderio dalį. Išeinant dabar tai kamerai iš gy-  
vojo sidabro jos skylė f tuojau susijungs su priekameriu V (žiūr. a pieš.) ir kadangi  
joje dabar darysis tuštuma, tai tą kamerą ir užims dalis oro iš recipiento pro vamzdį  
R. Paskiau ta kamera vėl ims grimzti gyvajam sidabre, skylė f tuojau įeis į gyvąjį  
sidabrą ir bus tuo būdu uždaryta, užtat tos kameros spyruoklinio kanalo galas išlįs  
iš gyvojo sidabro, ir oras iš jos bus išstumtas tuo būdu į cilinderio oru užimtą dalį  
ir iš ten pro vamzdį R (a pieš.) laukan. Aišku, kad per vieną porcelaninio cilin-  
derio apsisukimą ta operacija oro siurbtelėjimo iš recipiento į kamerą ir pastūmėji-  
mo to oro į cilinderio viršutinę dalį pasikartos 3 sykius ir todėl, sukant už rankenos ratą A  
(a pieš.) su pakankamu greitumu, per 20—30 apsisukimų galima gangreit pasiekti pakan-  
kamas išretinimo oro laipsnis recipiente. Taigi šitas siurblys veikia panašiai į šviesos  
dujų skaitiklį, ir jo svarbi teigiama pusė yra pirmiausia ta, kad gyvasai sidabras, kaip o  
skystimas, sklandžiai išpildo visus cilinderio ir kanalų šiurkštumus ir nelygumus ir



tuo būdu pašalina žalingą tarpą. Be to, sujungus ratą A begaliu šniūru su elektros variklio skriemuliu, galima per 1 minutę apsukti porcelaninį cilinderį nuo 120 iki 150 sykių ir tuo būdu per keletą minučių pasiekti labai augštas išretinimo laipsnis, kurio ribos bus gyvojo sidabro garų spaudimas ta temperatūra, būnant kuriai dirbama, jeigu tik visos aparato dalys hermetiškai sujungtos taip, kad išorinis oras negali niekur persisunkti. Praktikoje geriausiu atveju galima pasiekti tokiu siurbliu oro išretinimas 0,0001—0,00005 mm. spaudimo.

Tuo pačiu principu remiasi žymiai pigesni Geryko aliejaus sukami siurbliai, bet dėl aliejaus garų didesnio spaudimo ir dėl sunkumo pašalinti iš paties aliejaus visą orą (iš gyvojo sidabro orą lengviau pašalinti), Geryko siurbliai nėra tokie tobulūs, kaip gyvojo sidabro siurbliai, ir geriausiu atveju aliejaus siurbliu galima pasiekti išretinimo laipsnis iki 0,001 mm. spaudimo.

Dar yra oro siurblių, kurie remiasi tuo, kad vandens srovė, stumdama prieš save orą, sudaro užpakaly savęs tuštumą. Tokie siurbliai vadinasi srovės oro siurbliai ir buvo išrasti 1868 metais vokiečių chemiko Bunseno. 76 piešinys atvaizduoja tokį siurblį. Stiklo vamzdis stn savo galu s sujungtas su recipientu, o ant kito galo nt užmautas platesnis stiklo vamzdis d su šaka ca. Paleidus vandens srovę, sakysime, iš įvodos pro šaką ca, kiekvienas toz srovės lašas, krisdamas žemyn, platesniame vamzdyje d veiks kaip stumiklis stumdamas orą pro vamzdžio d galą f laukan, taip kad vamzdyje d susidarys relatyvi tuštuma. Todel oras arba dujos iš recipiento bus varomi į šitą tuštumą ir vandens srovės lašų bus varomi toliau pro galą f laukan. Juo stipresnė bus vandens srovė — juo didesnė pasidarys, palyginti, tuštuma ir juo didesnis galima bus pasiekti oro praskiedimo laipsnis recipiente. Prijungtas prie vamzdžio stn galo s manometras parodys pasiektą išretinimo laipsnį. Šitas aparatas galima vartoti ir kitaip, būtent, sujungus platesniojo vamzdžio d šaką ca su recipientu, o pro vamzdį stn leidžiant vandens srovę. Tada manometras pq reikia prijungti prie vamzdžio ca. Vandens srovė, išeidama iš vamzdžio stn galo n, varys orą iš vamzdžio d laukan ir, vadinasi, siurbs orą per šaką ca iš recipiento. Tokie siurbliai yra labai pigūs ir patogūs, nes turint šio tokio spaudimo vandenį, sakysime, cisternoje ant augšto, galima prijungti tokį siurblį bet kokioj vietoj prie įvodos čiaupo. Aišku, kad tokiu siurbliu pasiektas išretinimo laipsnis nebus didesnis, kaip vandens garų paprastąja temperatūra spaudimas. Norėdami pasiekti didesnį praskiedimo laipsnį, turėsime vietoj vandens pavartoti gyvąjį sidabrą ir tada mes turėsime Sprengel'io gyvojo sidabro srovės siurblį, kuris veikia panašiai kaip vandens srovės siurblys, bet duoda galimumo pasiekti žymiai didesnį oro išretinimo laipsnį iki 0,00001 mm. Kur tik reikia pasiekti labai augštas išretinimo laipsnis, visuomet vartojami Toepler'io arba Sprengel'io siurbliai.



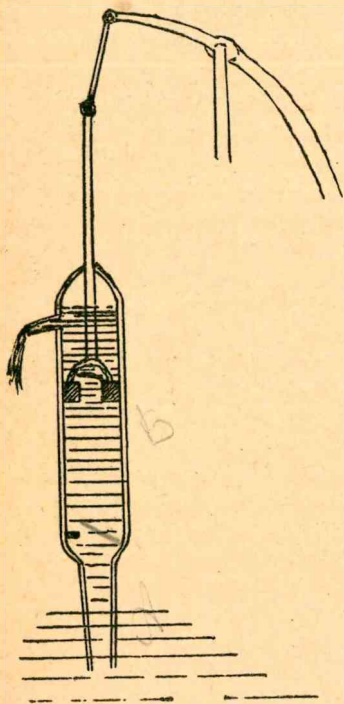
Pieš. 76

## 18 §. Vandens siurbliai, Herono bonka ir pulverizatorius.

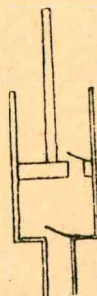
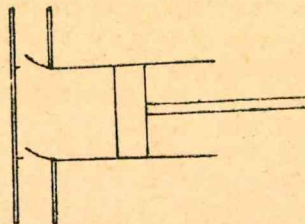
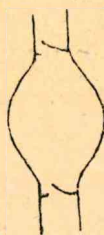
Kelti vandeniui augštyti vartojami vandens siurbliai, kurių veikimas remiasi atmosferos spaudimu. 77 piešinys atvaizduoja nuo seniausių laikų žinomą paprastąjį vandens siurblį. Jis susideda iš cilinderio B, prie kurio iš apačios prijungtas ilgesnis vamzdis A, įleidžiamas savo galu į vandenį, sakysime, į šulinį. C



dery<sup>a</sup> B slankioja žemyn ir augštin stumiklis, sujungtas dviem stiebais su šalnieriais, kurie turi svirtis. Stumiklio vidury išgręžtas kanalas, uždarytas dangčiu iš viršaus, kuris gali atsidaryti tik augštin. Toksai pat dangtis, atsidaręs augštin, randa-  
si toj cilindro vietoj, kur prie jo prijungtas vamzdis A. Viršutinėje cilindro da-  
lyje, augčiau tos vietos, iki kurios gali būti pakeltas  
stumiklis, randasi snapas, arba žiotis, trumpo, už-  
lenkto (užrieto) žemyn vamzdžio pavidalo. Tegu  
vamzdžio A galas įleistas į vandenį, kurio paviršius  
randasi ne daugiau kaip 10 metrų gilumo, skaitant  
nuo vietos kiek augščiau cilindro dangčio. Veik-  
dami svirtimi ir varydami stumiklį žemyn, mes suspau-  
sime orą cilindry taip, kad to oro spaudimas pasi-  
darys didesnis, kaip išorinis atmosferos spaudimas.  
Taigi cilindro dangtis bus prispaustas iš viršaus,  
stumiklio gi dangtis oro spaudžiamas atsidarys, ir oras  
iš cilindro pro stumiklio kanalą išeis laukan. Ke-  
liant dabar stumiklį augštin, cilindryje susidarys



Pieš. 77



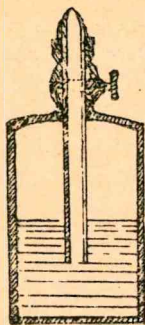
Pieš. 78

tuštuma, stumiklio dangtis užsidarys, cilindro dangtis atsidarys, dalis oro iš vamz-  
džio A įeis į cilinderį, spaudimas oro į vandens paviršių vamzdyje pasidarys ma-  
žesnis, negu išorinis atmosferos spaudimas, ir vanduo vamzdyje pakils kiek augštin.  
Veikdami svirtimi, mes kiekvienu stumiklio paslinkimu žemyn varysime orą iš cilin-  
derio laukan, pakilimu gi stumiklio augštin siurbtume orą iš vamzdžio A ir, vadinasi,  
vis augščiau ir augščiau kelsime vandenį vamzdyje ir pagaliau įtrauksime vandens  
stulpą pro kanalą į cilinderį. Toliau veikiant, vanduo kils augštin jau cilindry, kol  
jis pasieks apie 10 mtr. augščio, skaitant nuo jo paviršiaus šuliny. Dabar kiekvienu  
stumiklio paslinkimu žemyn, dalis vandens iš cilindro pro stumiklio kanalą prasi-  
skverbs augščiau stumiklio, taip kad pagaliau keliant stumiklį augštin, tas vanduo  
ims tekėti pro žiotį laukan. Aišku, kad tik remiantis atmosferos spaudimu su apra-  
šytu čia siurbliu galima bus pakelti vandenį ne augščiau kaip 10 metrų, bet pavar-  
tojus ilgą cilinderį galima, žinoma, ir tokiu siurbliu pakelti vandenį žymiai augščiau  
kaip 10 metrų. Atmosferos spaudžiamas vanduo pakils 10 metrų augštumo, pasieks,  
sakysime, cilindryje vietą kiek augščiau žemiausios stumiklio padėties, o jau toliau  
stumiklis kiekvienu savo pakilimu augštin kels augštin ir vandens stulpą, kurio aug-  
štis bus lygus cilindro B ilgiui nuo dangčio iki žioties ir varys šitą vandenį pro  
žiotį laukan. Taigi pavartojus ilgą cilinderį su ilgu stumiklio stiebu, tokiu siurbliu  
galima kelti vandenį augštin iš gilių šachtų ir varyti į laukan, arba, sakysime, kelti  
vandenį iš šulinio į cisterną ant namų augšto. Be to, galima kelti vandenį augštin,  
taip sakant, laipsniais: vienu siurbliu pakelti iš šulinio ir suvaryti į cisterną, sakysi-  
me, 10 metrų augščio, į šitą cisterną įdėti vamzdžio galas antro siurblio ir jo pa-  
galba pakelti vanduo į antrąją cisterną 10 metrų augščiau pirmosios ir t.t.

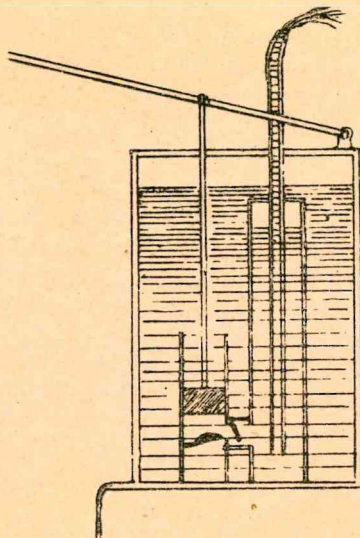
Ištikus progai, aprašysime 3 dangčių pastatymo būdus, kurie vartojami siur-  
bliuose (žiūr. pieš. 78. 1, 2, 3 Nr.). Dangčiai parodyti piešiny 3 Nr. veikia taip, kaip jau



aprašyta, ir visuomet vartojami ten, kur reikia, kad vanduo prasiskverbtų augščiau stumiklio. Piešinys Nr. 1 atvaizduoja dangčius vadinamojo penimo, arba tvenkinančio, siurblio, lygiai kaip ir piešinys Nr. 2, kuris yra ne kas kita, kaip piešinio Nr. 1 modifikacija. Piešinys Nr. 1 atvaizduoja tvenkinantį siurblį timpos rutulio arba kriaušės pavidalo, ant kurios galo A užmautas ilgesnis kaučiuko vamzdis, o į galą B įdėtas trumpas stiklinis arba metalinis vamzdžiukas, dažnai vartojamas gydytojų ir šiaip jau naminiams reikalams injekcijoms daryti. Įleidę kaučiuko vamzdį į koki nors skystimą ir paspaudę pūslę, mes išvarysime iš jos didžiąją oro dalį ir įtrauksime į ją skystimą, atleidę ją. Paspaudę vėl, mes tą skystimą išvarysime pro vamzdį, įdėtą į galą B laukan pavidalu gan stiprios srovės. Atleidę kriaušę, vėl įtrauksime į ją skystimą ir, suspaudę, vėl ją išvarysime ir t.t. Piešinys Nr. 2 atvaizduoja tvenkinantį siurblį, kuris veikia taip pat, kaip siurblys piešinio Nr. 1 ir kuris vartojamas sodnuose ir daržuose daržovėms, augalams ir medžiams laistyti. Įleidę siurblio galą A į vandenį ir varydami stumiklį priekin į kairiąją pusę, mes pro viršutinį galą B išvarysime didžiąją dalį oro laukan. Traukdami dabar stumiklį atgal, įtrauksime pro galą A ir apatinį dangtį vandenį ir kitu stumiklio pastūmimu į priekį išvarysime tą vandenį stiprios srovės pavidalu laukan. Sujungę tokį dangčių įtaisymą su vadinamosios Herono bonkos, arba rutulio, veikimu (išradėjas Heronas, pirmam šimtmečiui po Kr. G.), mes turėsime siurblį, kuris gali pareikšti didelį spaudimą ir išmesti stiprią ir labai augštą vandens srovę. Herono bonką, arba rutulį, atvaizduoja 79 pieš. Tai yra bonka, kurios vienoj daly yra vanduo, o kitoj dalyj suspaustas oras. Į bonkos kaklą hermetiškai įsuktas stiklinis arba metalinis vamzdis, kurio apatinis galas gangreit siekia bonkos dugną, o viršutinė dalis turi bėgtuvą, kurio pagalba galima sujungti vamzdžio kanalą su atmosfera arba uždaryti jį. Piešinys neparodytas dar vienas vamzdis su bėgtuvu, sujungtas su ta bonkos dalimi, kurioj randas oras. Pro tą



Pieš. 79



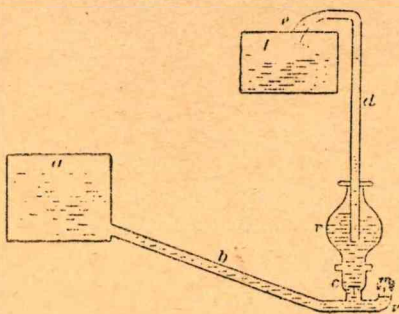
Pieš. 80

vamzdį galima pripumpuoti oro į bonką. Taigi, turėdami tokią bonką su vandeniu ir su suspaustu oru viršum vandens, atidarę bėgtuvą mes gausime gan smarkų, mušantį augštyn, vandens fontaną. Vartojama chemijos ir fizikos laboratorijose bonka-plovėja yra ne kas kita, kaip Herono bonka. Tai yra stiklo bonka su vandeniu, užkimšta kamščiu su dviem skylėmis. Pro šitas skylės eina du, beveik stačiu kampu sulenkti, vamzdžiai, iš kurių vienas siekia gangreit bonkos dugną, o kito vamzdžio galas bonkoje randasi augščiau vandens. Įleigu dabar paėmus į burną pastarojo vamzdžio galą pūsti pro jį orą į bonką, tad per ilgesnį vamzdį vanduo kils augštyn ir pro jo snapą srovės pavidalu eis laukan. Tvenkinančio siurblio veikimas galima žymiai sustiprinti suderinus tam tikrą dangčių padėtį su Herono principu.

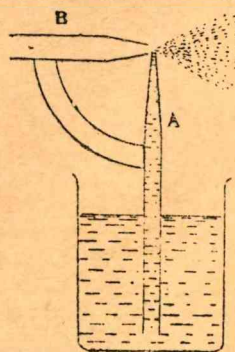


80 piešinys atvaizduoja tokį tvenkinantį, arba jėgos, siurblių, dažnai vartojamą sodnuose ir daržuose augalams ir daržovėms laistyti. Jis susideda iš rezervuaro su vandenių, kuris galima pastatyti ant ratų. Tame rezervuare randasi du cilindriai, sujungti trumpu kanalu. Viename cilindrių slankioja stumiklis, kuris galima varyti antros rūšies svirties pagalba. Tasai cilindris turi du dangčius, iš kurių vienas užsidaro žemyn, stumikliui slenkant žemyn, o kitas, kuris randasi trumpo kanalo pradžioje, jungiančio abudu cilindrius, atsidaro į kanalo vidų. Keliant stumiklį augštinį pastarasai dangtis uždarys kanalą, cilindrio gi dangtis pakils augštinį. Augštesniojo cilindrio viršutinėje dalyje randasi kamera C su oru (Heronio kamera), ir pagaliau per šito cilindrio dangtį hermetiškai perkištas sulenktas vamzdis, kurio apatinis galas siekia gangreit cilindrio dugną. Pradėję veikti svirtimi mes siurbsime vandenį iš rezervuaro į pirmąjį cilindrį ir varysime jį į antrąjį cilindrį, spausdami orą kameroje C. Taigi iš viršutinio vamzdžio galo eis stipri vandens srovė, kurios greitumas pareis nuo oro spaudimo kameroje C. Suspaudus tą orą iki keleto atmosferų ir atlenkus vamzdžio galą augštinį, galima paleisti vandens srovę iki keliasdešimt metrų augščio. Panašiai konstruotos gaisrinės mašinos duoda galimumo paleisti arba augštą vandens srovę arba tokią, kuri siekia gan toli.

Hidraulinis taranas irgi remiasi Herono principu ir yra labai patogus prietaisas, norint vandens srovės pagalba pakelti augštinį vandenį ir sutaupyti tą vandenį rezervuare, kuris randasi augščiau šulinio arba vandens šaltinio. 81 piešinys atvaizduoja tokį prietaisą. Jo esencialė dalis—didoka Herono bonka r su oru. Ta bonka kanalu b vienoj pusėj sujungta su vandens šaltiniu (šuliniu, tvenkiniu, upeliu) a. Tas vandens šaltinis turi būti kiek augščiau Herono bonkos. Kitoj pusėj ta Herono bonka vamzdžiu d sujungta su rezervuaru l, kuris randasi augščiau vandens šaltinio a, taip kad to vamzdžio viršutinis galas užlenktas ties rezervuaru l, apatinis gi galas gana giliai įeina į Herono bonką r. Ten, kur Herono bonka jungiasi su kanalu b, įtaisytas dangtis, kuris, srovės spaudžiamas, atsidaro į bonkos vidų. Pagaliau kanalo b galas turi dangtį v, kuris savo sunkumu atsidaro, nukrenta žemyn, į kanalo b vidų. Paleidus vandens srovę iš rezervuaro a pro kanalą b, ta srovė savo stiprumu pakels augštinį iš vienos pusės dangtį v ir uždarys tuo būdu kanalą b galą, o iš kitos pusės pakels augštinį į Herono bonkos vidų dangtį c ir padarys susisiekimą tarp kanalo b ir Herono bonkos. Taigi vanduo ims veržtis į Herono bonką ir spausti joje esantį orą tol, kol to oro reakcija pasidarys lygi srovės spaudimui. Tada dangtis c uždarys žiotį, vedančią į bonką r, ir tuo būdu vandens srovė kanale aprims. Tada



Pieš. 81



Pieš. 82

dangtis v savo svarumu paslinks žemyn, vadinasi, vėl atidarys kanalo galą, ir vėl iš to kanalo galo ims tekėti stipri vandens srovė, kuri atkartos jau aprašytą procesą, būtent: savo stiprumu vėl pakels dangtį v ir uždarys kanalo galą. Taip pat pakels augštinį dangtį c ir tuo būdu vandens srovė ims vėl veržtis į Herono bonką. Šitas periodinis srovės veikimas pagaliau taip suspaus orą Herono bonkoje, jog vanduo iš jos ims kilti augštinį vamzdžiu d ir lieti į rezervuarą l. Šituo sąmoningu prietaisu galima gerai naudotis ir pas mus Lietuvoje. Reikia tik neužmiršti, kad



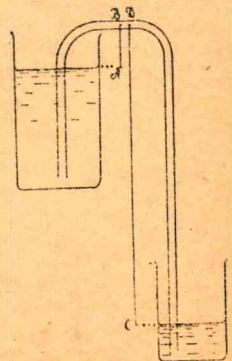
tuo būdu galima pakelti augštin tik dalį paimto iš šaltinio vandens, o kita dalis nutekės pro kanalo b galą v.

Pagaliau pažymėsime čia dar vieną būdą vandeniui pakelti augštin, būtent, pulverizatorių (82 pieš.). Sujungus du stiklinius arba metalinius vamzdžius A ir B tiesiu kampu taip, kad tų vamzdžių angos rastųsi viena po kita, įleidus vamzdžio A galą į stiklą su vandeniu arba su kuriuo kitu skystimu ir pučiant orą pro vamzdį B, oro spaudimas ties vamzdžio A anga pasidarys mažesnis kaip atmosferos spaudimas. Oras iš vamzdžio A ims veržtis pro angą laukan, o vanduo ims kilti augštin vamzdyje A atmosferos spaudžiamas. Pagaliau iš vamzdžio A angos eis vandens srovė smulkiausių vandens dalelių pavidalu. Tokie pulverizatoriai vartojami ne tik naminiams reikalams, bet ir dideliu mastabu technikoje, kaip, pavyzdžiui, Diesel'io varikliuose, kur į degimo kamerą įvaromas suspaustas oras ir nafta pavidalu smulkiausių dulkių, kurios ir užsidega ten nuo suspausto oro karščio.

## 19. Sifonas, pipetė ir Mariotto bonka.

Paėmus kokį nors indą su kaklu, pripylus jį vandens, uždengus to indo atdarą galą delnu, stiklo plokštele arba net ir popieriaus gabalėliu, apvertus jį žemyn ir įdėjus į kitą indą su vandeniu, vanduo iš pirmojo indo netekės laukan, jeigu tik to indo augštis bus mažesnis kaip 10 metrų, nes atmosferos spaudimas gali pakelti vandens stulpą iki 10 metrų augščio. Pakišus dabar užlenkto vamzdžio galą po apverstu žemyn indo krantu ir pučiant pro tą vamzdį orą, — oro burbulai kils augštin apverstame inde ir varys iš jo vandenį laukan, kada įvartyto oro spaudimas plus vandens stulpo spaudimas bus truputį didesnis kaip atmosferos spaudimas. Taigi tuo būdu mes galime pripildyti bet kokį indą oru arba kitomis dujomis, jeigu mums reikia išnagrinėti kokias nors bet kurių dujų savybes. Kada reikia turėti darbas su sausomis dujomis arba su dujomis, kurios smarkiai tirpsta vandeny, kaip, pavyzdžiui, anglies rūgštis arba amoniakas, tad vietoj vandens vartojamas gyvasis sidabras. Nepaisant savo didelio paprastumo, šitas būdas dujoms rinkti ir talpinti atskiruose induose įsivyravo tikrai nuo to laiko, kada buvo suprasta atmosferos spaudimo reikšmė ir tik nuo to laiko pasisekė pasiekti žymi pažanga dujų prigimties supratime.

Jeigu paimti bonka su siauru kaklu ir su lygiai, gražiai nušlifuotais angos krantais ir pripilti ją sklidiną vandens, taip kad joje nebepasiliktų nė vieno oro burbulo, tai apvertus ją kaklu žemyn, gali atsitikti, kad vanduo iš jos netekės laukan, net ir neįdedant kaklo į kitą indą su vandeniu. Tai atsitiks tada, kada ant angos krantų užsidės (susidarys) vandens plėksnelė, kuri vaidins uždėto ant angos popieriaus gabalelio arba stiklo plokštelės vaidmenį. Norint iš tokios bonkos išpilti vandenį laukan, reikia visų pirma pasistengti įleisti į ją keletas oro burbuliukų ir paskum palenkti ją taip, kad per kanalą galėtų veržtis oras, tada iš žioties bėgs vanduo srovės pavidalu. Tai yra visiems žinomas paprasčiausias būdas vandeniui nuleisti. Bet kada reikia nuleisti vanduo arba kitas koks skystimas iš didelio rezervuaro, kurį sunku arba nepatogu palenkti, tad vandeniui arba kitam kokiam skystimui nuleisti vartojamas sifonas (83 piešinys). Paprasčiausia savo forma tai yra sulenkta stiklo, metalo arba net ir kaučiuko vamzdis, kurio viena šaka yra ilgesnė negu kita šaka. Įdėjus trumpesnę šaką į rezervuarą su vandeniu ir pačiulpus už kito galo burna arba net ir siurbliu, taip kad visas vamzdis prieitų vandens, vanduo tekės nuolatine srove iš augštai pastatyto rezervuaro žemyn, pakol vandens lyguma rezervuare pasieks įdėto į rezervuarą vamzdžio galą. Taigi pastačius po ilgesnės sifono šakos galu kitą indą galima nuleisti kuone visas vanduo iš rezervuaro, kuris randasi augščiau, į kitą indą, pastatyta žemiau. Įsivaizduokim sau per vidurį gulsčios, pripiltos vandens, sifo-



Pieš. 83



no dalies vandens plėksnelę B. Einant susisiekiimo indų dėsnio, šią plėksnelę veikia atmosferos spaudimas iš abiejų pusių — iš kairės ir dešinės (mes priimame čia, kad abiejų indų augščių skirtumas yra neperdidelis, taip kad barometras nerodo skirtumo abiejų indų plotmių; bet mūsų samprotavimai nenustos veikę ir tokiu atveju, kada atmosferos spaudimas žemesnio indo plotmėje bus aiškiai didesnis, kaip augštesnėje plotmėje), bet iš kairės pusės prieš šią atmosferos spaudimą atkreiptas vandens stulpo spaudimas trumpesnėje sifono šakoje. Tegu atmosferos spaudimas bus  $H$  cm. vandens stulpo (arba  $\frac{H}{13.6}$  cm. gyvojo sidabro stulpo), o vandens stulpo augštis trumpesnėje sifono šakoje  $h_1$  cm., skaitant tą augštį nuo vamzdžio galo iki plėksnelės B vidurio lygumos. Tad plėksnelę B iš kairės pusės veikia spaudimas  $H - h_1$  cm. (jeigu sifone mes turėsime ne vandenį, o kitą kurį skystimą, tai apskaityti spaudimui į plėksnelę B, atmosferos spaudimą reiks išreikšti to skystimo atatinamo augščio stulpu  $H_1$  ir skirtumas  $H_1 - h_1$  padauginti dar iš to skystimo lyginamojo svorio taip, kad tuo atveju spaudimas bus  $(H_1 - h_1)$ ). S, jeigu mes skystimo lyginamąjį svorį pažymėsime raide S). Spaudimas gi į plėksnelę iš dešinės pusės bus lygus  $H - h_2$ , jeigu mes pažymėsime vandens stulpo augštį ilgesnėje sifono šakoje raide  $h_2$ , skaitant tą augštį nuo vamzdžio galo iki plėksnelės B vidurio lygumos. Kadangi  $h_2 > h_1$ , tad  $H - h_1 > H - h_2$  ir, vadinasi, plėksnelė B bus įtakoj atstojamosios jėgos, atkreiptos į dešinę pusę, kuri ir varys tą plėksnelę iš kairės į dešinę pusę ir toliau ilgesne sifono šaka žemyn į žemiau pastatytą indą. Kadangi tarp šitos plėksnelės ir kaimyninių plėksnelių veikia kohezijos (molekulinės traukos) jėgos, tad plėksnelė B trauks, taip sakant, visas kitas plėksnes, kurios randasi užpakaly jos, ir vanduo kils augštyt trumpesne sifono šaka ir slinks žemyn ilgesne jo šaka. Aišku, kad toks vandens tekėjimas bus galimas tik tol, kol sifono šakų augščiai augščiau skystimo paviršių abiejuose induose praneš to skystimo stulpą, kurį gali palaikyti atmosferos spaudimas tarp skystimo paviršių augščių abiejuose induose. Aišku taipgi, kad pastačius du tokius indus, sujungtus sifonu po siurblio lėkštės vožtuvu ir siurbiant orą laukan, sifonas veiks tik patol, pakol jo šakų ilgis bus atatinkamai suderintas su sumažintu oro spaudimu ir pakol vandens arba kito skystimo stulpų svoris sifono šakose praneš kohezijos jėgas, veikiančias tarp plėksnelės B ir kaimyninių plėksnelių, nes kitaip ryšys tarp plėksnelės B ir kitų bus pertrauktas, ir vanduo arba kitas skystimas nutekės abiejose sifono šakose žemyn.

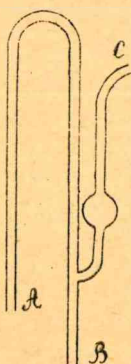
Sifonas tenka dažnai vartoti tose gamybos srityse, kur reikia turėti reikalo su didelėmis skystimų masėmis, norint nuleisti skystimą iš vieno rezervuaro į kitą, kaip, pavyzdžiui, alaus arba degtinės varyklose, žibalo, cukraus ir panašiose dirbtuvėse. Vietoj stiklinių vamzdžių ten vartojami lankstūs švino arba storo kaučiuko vamzdžiai, kurių vienas galas įleidžiamas į rezervuarą, pastatytą augščiau, o kitas galas — į žemiau esantį rezervuarą. Kad skystimas imtų tekėti, reikia siurblio pagalba ištraukti iš vamzdžio didumas oro, kurio vietą užima skystimas, išpildydamas visą vamzdį, ir tuo būdu susidaro jau aprašytas sifonas.

Tais atvejais, kada reikia nuleisti, palyginti, nedidelius kiekius kokių nors nuodingų skystimų, sifonui suteikiama forma, kurią atvaizduoja 84 piešinys. Mes čia irgi turime sulenktą U formos vamzdį su šakomis A ir B, bet prie šakos B pritaikinta dar trečia šaka C, kuri netoli nuo sujungimo vietos išpūsta rutulio pavidalu. Norint nuleisti nuodingą skystimą iš vieno indo į kitą, žemiau pastatytą, šaka A įleidžiama į nuodingą skystimą, galas šakos B, nustačius jį ties žemiau stovinčiu indu, užkišamas pirštu, o galu C, paėmus jį į burną, čiulpiama pakol skystimas pakils šakoje C iki rutulio. Atėmus pirštą nuo galo B, skystimas ims tekėti iš augščiau stovinčio į žemiau stovintį indą (rutulys reikalingas kaip atsargos prietaisas, kad skystimo neįtrauktum į burną). Patogu netoli nuo galo B turėti bėgtuvą su kanalu, taip kad čiulpiant nereikėtų užkimšinėti galo pirštu.

Pasemti ir nuleisti nedideliams skystimų kiekiams vartojamas liveris ir pipetė (žiūr. 85 pieš.). Tai yra nedidelis, daugiausia cilindro arba kriaušės pavidalo



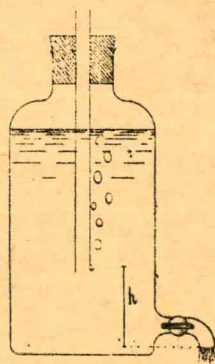
indas su kaklu ir su ištemptu ilgesniuoju galu vamzdžio pavidalo. Gramzdinant tokį indą į skystimą iki kaklo pradžios, kuone visas oras bus iš jo išstumtas skystimu, ir todėl užkimšus pirštu kaklą ir ištraukus liverį iš rezervuaro su skystimu,



Pieš. 84



Pieš. 85



Pieš. 86

išpildęs jį skystimas laikysis jame atmosferos spaudžiamas, nors ir bus galas atdaras. Visiškai atėmus pirštą arba truputį jį pakėlus, skystimas ims smarkiau ar lėčiau tekėti traukiamas savo svorio jėgos ir gali būti nuleistas į kitą indą. Pipetė skiriasi nuo liverio tik tuo, kad turi du bruožus, arba ženklus: vieną paprastai ant ilgesnio kaklo augštėliau tos vietos, kur kaklas jungiasi su platesniąja pipetės dalimi, o kitą ant ištempto, vamzdžio pavidalo, pipetės galo irgi arti tos vietos, kur platesnė pipetės dalis virsta vamzdžiu. Pipetės gaminamos taip, kad tarp tų dviejų bruožų tilpsta tam tikras skystimo tūris, pavyzdžiui, 1, 2, 5, 10, 25, 50 kub. cm. ir t. t. Taigi pipetės pagalba, įleidus jos galą į skystimą ir čiulpiant burna, pro kaklo skylę galima įtraukti į ją skystimas ir užkimšus kaklo skylę pirštu, iškelti įtrauktas skystimas iš rezervuaro. Truputį atleidę pirštą, mes atsargiai veikdami nuleidžiame atgal į rezervuarą tiek skystimo, kad jo lygis pipetėje būtų sulig kaklo bruožu. Užėmę kaklo skylę pirštu, įleidžiame pipetės galą į indą, į kurį reikia perleisti skystimas, pamaži, atsargiai atleisdami pirštą, leidžiame skystimui tekėti iš pipetės laukan pakol skystimo lyguma pasieks antrojo bruožo ant pipetės galo. Užėmę pirštu, traukiame pipetę laukan — tuo būdu galime nuleisti, taip sakant, iš vieno indo į kitą indą atmatuotus skystimų tūrius.

Pagaliau aprašysime čia dar Mariotto bonką (86 pieš.), kuri dažnai vartojama laboratorijoje ir šiaipjau dirbtuvėse, norint gauti vienodo greitumo skystimo srovę. Tai yra paprasta bonka, mažesnė arba didesnė, nelygu reikalas, užkimšta hermetiškai kamščiu, pro kurio skylę įleistas į bonką stiklo vamzdis, kuris galima įstumti į bonką giliau arba pakelti jo apatinis galas bonkoje augščiau. Netoli nuo bonkos dugno randasi skylė, į kurią kamščio pagalba įdėtas užriestas vamzdis, dažniausiai su bėgtuvu. Išėmus iš bonkos kaklo kamštį su vamzdžiu, bonka pripilama vandens arba kito kokio skystimo, paliekant joje šiek tiek oro. Įdėjus kamštį ir nustačius tam tikrame augštyje h, skaitant nuo užriesto vamzdžio skylės lygio, stiklinio vamzdžio galą ir atidarius bėgtuvą, skystimas ims lieti laukan, skystimo lygis bonkoje slinks žemyn, pasilikęs bonkoje oras plėsis ir, vadinasi, jo spaudimas sumažės, taip kad tas spaudimas plus skystimo stulpo spaudimas, skaitant iki vamzdžio galų, pasidarys mažesnis kaip išorinis atmosferos spaudimas. Tad išoriniu spaudimu oras skverbšis pro atdarą vamzdžio galą į bonką ir jo burbulai kils per skystimo sluogsnį, pakol spaudimas oro augščiau skystimo plus spaudimas skystimo stulpo, skaitant iki vamzdžio galų, pasidarys lygus išoriniam atmosferos spaudimui. Taigi šioje bonkoje automatiškai bus palaikomas atmosferos spaudimas iki skystimo lygio ties vamzdžio galu, nepaisant to, kad tekant skystimui laukan jo paviršius bonkoje visą laiką slinks žemyn. Taigi, pakol skystimo paviršius pasieks vamzdžio galo lygio, skystimas tekės iš užriesto vamzdžio išimtinai įtakoj skystimo stulpo spaudimo, kurio augštis yra lygus h, vadinasi, tekės vienodu greitumu, nes greitumas



$V = \sqrt{2gh}$ . Norint turėti mažesnis greitumas, reikia stiklo vamzdį įvartyti giliau. Atbulai, patraukę vamzdį augštin, mes gausime didesnę srovės greitumą.

## 20 §. Archimedo dėsnio reikšmė aerostatikoje.

Kaip skystime, taip ir ore arba kitose dujose pagramzdintas kūnas yra įtakoj spaudimo, atkreipto prieš to kūno svorio jėgą, vadinasi, augštin spaudimo, kuris yra lygus išspausto oro arba dujų svoriui. Taigi ore ir dujose kiekvienas kūnas sveria mažiau kaip tuštumoje. Šitas faktas galima demonstruoti dažimetro, arba baroskopo, pagalba, kaip jau apie tai buvo kalbėta oro siurblių skyriuje. Kadangi oras, palyginti, yra labai lengvas kūnas, tai šitas faktas neimamas domėn sveriant įvairius kūnus paprastam praktikos gyvenime, bet darant tikslus fizikos arba chemijos tyrimėjimus, kur dažnai būna reikalo atsverti paimtą kūną iki šimtosios dalies miligramo arba net ir iki tūkstantosios dalies; pataisos dėl priežasties svorio sumažėjimo yra būtinos, ypač kad dažniausiai sveriami kūnai ir vartojami pasvarėliai būna iš įvairios medžiagos ir todėl nevienodo tūrio (kad tūris sveriamų kūnų ir vartojamų pasvarėlių būtų tas pats, tad ir vieni ir kiti nustotų tiek pat savo svorio ir, prilygindami kūno masę paimto pasvarėlio masei, mes be jokių pataisų gautume tikslų rezultatą). Pažymėsime tikrą kūno svorį tuštumoje raide  $p$  ir jo lyginamąjį svorį raide  $d$ , taip pat tikrąjį pasvarėlių svorį tuštumoje pažymėsime raide  $q$  ir jų lyginamąjį svorį raide  $s$ . Mes jau žinome, kad, būnant nulinio laipsnio temperatūrai ir normaliniam atmosferos spaudimui (760 mm.), vienas litras oro sveria 1,293 gramų, vadinasi, 1 kūb. cm. sveria 0,001293 gramų. Kadangi ore visuomet randasi vandens garų ir dėl jų oras darosi lengvesnis, tai pataisoms mes apskritai galime priimti, kad 1 kūb. cm. tokio oro sveria 0,0012 gr. (reikalui esant, galima visuomet apskaityti, kiek iš tikrųjų sveria 1 kūbinis centimetras oro, žinant barometro parodymą, garų tūrį ir temperatūrą ir tuo būdu nustatyti tikslesnę pataisą). Paimto kūno tūris bus  $\frac{p}{d}$ . Vadinasi, išspaustas to kūno oras sveria  $\frac{p}{d} \cdot 0,0012$ , ir jo svoris ore bus  $p - \frac{p}{d} \cdot 0,0012$ .

Vartotų pasvarėlių tūris bus  $\frac{q}{s}$ , jų išspaustas oras svers  $\frac{q}{s} \cdot 0,0012$ . Taigi pasvarėlių svoris ore bus  $q - \frac{q}{s} \cdot 0,0012$ . Kadangi kūno svoris ir pasvarėlių svoris ore yra lygus, tai  $p - \frac{p}{d} \cdot 0,0012 = q - \frac{q}{s} \cdot 0,0012$ , arba  $p \left(1 - \frac{0,0012}{d}\right) = q \left(1 - \frac{0,0012}{s}\right)$ . Iš čia tikrai  
 sai kūno svoris tuštumoje  $p = \frac{q \left(1 - \frac{0,0012}{s}\right)}{1 - \frac{0,0012}{d}} = q \left(1 - \frac{0,0012}{s}\right) \left(1 + \frac{0,0012}{d}\right) =$   
 $= q \left(1 - \frac{0,0012}{s} + \frac{0,0012}{d}\right)$ . Šita lygtis rodo, kaip apskaityti tikrai kūno svoris iš pasvarėlių svorio, kurie tą kūną atsveria ore.

Einant Archimedo dėsniu nustatomas dujų lyginamasai svoris. Reikia tik atsiminti, kad, dėl didelio dujų lengvumo, jų lyginamasai svoris nustatomas ne vandens atžvilgiu, bet oro arba vandenilio atžvilgiu. Paprasčiausias būdas nustatyti kokių nors dujų lyginamajam svoriui,—reikia pripildyti indus, dažniausiai rutulio pavidalo iš stiklo, dujomis atsverti, išsiurbti tas dujas ir vėl atsverti. Paėmę skirtumą šitų dviejų svorių, padarę pataisą dujų likučiams (nes visų dujų iščiulpti negalima) ir sumažėjimui svorio ore, mes gausime tam tikro tūrio dujų svorį. Tas pats reikia padaryti ir tokiame pat tūryje su oru. Padalinę vieną svorį iš kito, mes gausime lyginamąjį dujų svorį oro atžvilgiu. Kad nereiktų daryti pataisų svorio ore sumažėjimui, dažnai vartojamos svarstyklės augščiau aprašyto dažimetro, arba baroskopo, pavidalo. Ant vieno tokių svarstyklių žasto kabinamas tam tikro tūrio nedidelis indas su dujomis, o ant kito žasto svoris tokio pat tūrio kūno pavidalu. Taigi čia, kieku bus



mažesnis ore indo svoris, kuriame sveriamos dujos, lygiai tieku sumažės ir kūno svoris, kuriuo tos dujos atsveriamos.

Žymiai paprastesnis ir greitesnis būdas dujų lyginamajam svoriui nustatyti remiasi tuo pačiu principu, kaip ir augščiau aprašytos Mohr'o-Westfal'io svarstyklės skystimų (sklystinių) lyginamajam svoriui nustatyti. Ant vieno tokių svarstyklių žasto kaba tam tikro tūrio, dažniausiai stiklo, kūnas. Ant kito žasto — lėkštė, ant kurios uždedama tiek svorių, kad ore būtų pusiausvyra. Išeistas dabar šitas kūnas į indą su dujomis, pavyzdžiui, su anglies rūgštimi, azoto dvideginiu ir t. t., nustos tiek savo svorio, kiek sveria jo išspaustos dujos, ir pusiausvyrai atstatyti reiks nuo lėkštės nuimti arba uždėti vieną kitą pasvarėlį, nes, kai imamos dujos lengvesnės už orą, kūnas pasirodo sunkesnis už lėkštę su pasvarėliais, o kai imamos dujos sunkesnės kaip oras, kūnas pasirodo lengvesnis kaip lėkštė su pasvarėliais. Taigi nuimti nuo lėkštės ar pridėti ant jos pasvarėliai pusiausvyrai atstatyti parodys, kiek paimtos dujos kūno tūryje sveria daugiau ar mažiau, kaip tokio pat tūrio oras. Iš čia jau lengva apskaičiuoti dujų lyginamajam svoris oro atžvilgio.

Pagaliau trumpais bruožais paliesime čionai kūnų plaukiojimą ore. Galima manyti, kad žmogui įgimtas yra noras lakioti ore, ir todėl nuo seniausių istorijos laikų atskiri žmonės darydavo pastangas įvairių prietaisų pagalba pakilti į orą ir lėkti jame. Žinomas padavimas apie mechaniką Dedalą ir jo sūnų Ikarą, kurie, būdami uždarę karaliaus Minoso labirinte, paruošę sau sparnus ir prisilipdę juos prie savo kūno vašku, išlėkė iš labirinto ir pakilę į padanges. Bet jaunas Ikaras per savo neatsargumą per daug prisiartinęs prie saulės, vaškas ištirpęs, sparnai atkritę, ir Ikaras nudribęs į jūrų gelmę. Taip pasibaigusi šita pirmutinė pastanga pakilti į padanges ir taip labai dažnai baigiasi ir kitos gražios žmonių svajonės, pakol ateina laikas toms svajonėms įvykti.

Nuo seniausių laikų ne vienas įžymus manytojas ir tyrinėtojas mėgino išspręsti skrajavimo ore problemą, bet jiems tai nepasisėkė, pakol oro ir kitų dujų savybės buvo pakankamai neišaiškintos ir nesuprastos. Užvis labiau prie šitos problemos išsprendimo prisiartinę jau mechanikoje paminėtas garsūs gamtos mokslų atgaivintojas Leonardo da Vinci (1452—1517). Jis studijavo, kaip dailininkas ir mechanikas, paukščių skrajimą ore ir, remdamasis savo išvadomis, pagamino proektą aparato, sunkesnio kaip oras (panašiai kaip paukščiai sunkesni už orą), skrajoti ore. Tasai aparatas bendrais bruožais išsprendžia dinaminės oro mašinos problemą, bet įvykinti savo idėjos tikrenybėje, vadinasi, konstruoti tikrą aeroplaną, kaip jie mums žinomi šiandien, Leonardo da Vinci nepasisėkė išimtinai dėl nepakankamai išsivysčiusių tais laikais technikos resursų, taip kad reikėjo laukti daugiau kaip 4 šimtmečiai, pakol Leonardo da Vinci idėja buvo realizuota aeroplanų pavidalu.

Kaip jau mes matėme, nuo Galilejaus ir Torricelli'o laikų prasidėjo oro ir dujų savybių nagrinėjimas, ir XVII šimtmečio pabaigoje skysčių, arba sklystinių, ir dujų statikos ir kinetikos pagrindiniai dėsniai buvo nustatyti, ir todėl suprantama, kad skrajavimo ore problema buvo realizuota pirmiausia remiantis kūnų skysčiuose arba dujose pusiausvyros sąlygomis, vadinasi, remiantis Archimedo dėsniu. Kaip jau paminėta, Archimedo dėsnis pritaikomas taip pat dujoms, kaip ir skysčiams, ir pusiausvyros ir plaukiojimo sąlygos kūnų, kybančių ore, esmė yra tos pačios, kaip kūnų, panertų skysčiuose. Taigi kiekvienas kūnas ore kūnas yra įtakoj spaudimo jėgos, atkreiptos augštin prieš to kūno svorį, kuri (jėga) yra lygi kūno išspausto oro svoriui, einant Archimedo dėsniu. Jeigu ta jėga pasidarys lygi kūno svoriui, tai toks kūnas kabės ore. Jei ta jėga bus didesnė kaip kūno svoris, kūnas kils augštin. O jeigu ji bus mažesnė, kūnas kris žemyn. Pagaminus pakankamai didelio tūrio kūną iš, palyginti, lengvos medžiagos ir pripildžius jį kokiomis nors dujomis, — pavyzdžiui, vandeniliu, — lengvesnėmis kaip oras, lengvai galima realizuoti tokį dalykų būvį, kad kūno išspaustas oro svoris bus didesnis, kaip paties kūno su jo turiniu svoris, ir tada toks kūnas kils ore augštin, kaip kyla augštin mūsų burbulai arba vaikų leidžiami burbulai iš lengvos medžiagos, pilni vandenilio. Šią mintį pirmą sykį realizavo du broliai Montgolfier, prancūzai, Paryžiuje 1782 metais. Jie pagamino milžinišką gumos



rutulį keliolikos metrų diametro, pripildė jį šiltu oru, kuris yra lengvesnis kaip šaltas oras ir, prikabinę prie to rutulio krepšį, pakilo augštin didelės žmonių minios akivaizdoj. Tokiu būdu broliai Montgolfier pirmutiniai realizavo praktikoje aerostato principą. Tuo pačiu klausimu ir tuo pat laiku domėjosi ir kiti Prancūzijos mokslininkai, tarp jų Gay-Lussac ir Charles, kurie ypatingai daug prisidėjo savo tyrinėjimais dujų šiluminėms savybėms išaiškinti. Norėdami pasiekti didesnio efekto, vadinasi, didesnės aerostato pakeliamosios jėgos (skirtumas tarp išspausto oro svorio ir kūno su jo tūriu svorio), jiedu pasiūlė išpildyti aerostato rutulį vandeniliu, kaipo lengviausiu iš visų dujų. Kadangi vandenilio gaminimas gan brangiai atsieina, tai vėliau jau, XIX šimtmečio, buvo pasiūlyta vartoti tam reikalui šviesos gazą, kaipo žymiai lengvesnį už orą ir pigesnį, bet sunkesnį už vandenilį. Vadinasi, aerostatai su šviesos gazu turi būti žymiai didesnio tūrio kaipo aerostatai su vandeniliu, norint pasiekti tokią pat pakeliamąją jėgą.

Paaiškinsime šią principą konkrečiu pavyzdžiu. Konstruosime iš lengvos medžiagos, sakysime, pararezinos, iš kurios šiandien daugiausia konstruoja aerostatai ir aeroplanai, 10 metrų diametro rutulį. Tokio rutulio tūris bus  $\frac{4}{3} \pi R^3 = \frac{4}{3} \cdot 3,14 \cdot (5)^3$  kūb. metrų. Kaipo jau mes žinome, vienas kūbinis metras oro sveria 1,293 kilogr. o 1 kūb. metras vandenilio 0,09 kilogramo. Taigi pakeliamoji tokio aerostato jėga bus lygi  $\frac{4}{3} \cdot 3,14 \cdot (5)^3 (1,293 - 0,09) = 628$  kilogramams. Tegu medžiaga (pararezina), iš kurios konstruotas aerostatas, sveria 160 kilogramų. Prie aerostato reikia prikabinti krepšį arba dėžę keleiviams ir jų instrumentams. Tai daroma attraukiant rutulį iš oro tinklu iš plono, bet stipraus lyno. Tegu tinklas sveria 80 kilogramų ir krepšis arba dėžė keleiviams — 50 kilogramų. Toksai aerostatas yra pilnoje vėjo valioje, į ką ypatingai reikia atkreipti dėmesį nusileidžiant žemyn, nes kaipo tik tada aerostatas bus blaškomas į visas puses, ir jį ir jo keleivius gali ištikti katastrofa. Norint suteikti jam reikalingo pastovumo, ir kylanč ore augštin, o ypač nusileidžiant žemyn, prie aerostato kabinamas sunkus inkaras ant lyno. Taigi nusileidžiant žemyn tas inkaras pirmutinis pasiekia žemę ir, įsiremęs į žemę, šliauždamas suteikia reikalingą pastovumą aerostatui. Tegu tas inkaras su lynu sveria 100 kilogr. Pagaliau tegu du keleiviai sveria 130 kilogr. Taigi aerostato su visomis jo dalimis svoris bus 520 kilogramų. Kadangi pakeliamoji mūsų aerostato jėga yra 628 kilogramai, tad pasilieka dar atstojamoji jėga, veikianti augštin ir lygi 108 kilogr. Tokia jėga suteiktų aerostatui perdidelį greitėjimą augštin, ir kad to išvengtų, keleiviai paprastai krauna dar į krepšį balastą pavidalu maišų su smėliu arba net ir su žvyru. Toksai balastas visų pirma reikalingas reguluoti aerostato greitėjimui, kylanč jam augštin. Augštesni oro sluogsniai yra lengvesni, kaipo žemesni, ir todėl kylanč aerostatui augštin, jo pakeliamoji jėga mažėja. Be to, augštesniuose oro sluogsnuose atmosferos spaudimas į aerostato paviršių mažėja, ir kaipo to išdava, patalpintas jo rutulyje vandenilis plečiasi ir tuo būdu didina aerostato tūrį. Taigi tam tikroje augštumoje aerostatas tūris ore, nekildamas augštin ir neslinkdamas žemyn, nekalbant jau apie tai, kad plečiantis vandeniliui aerostato plėkšnė gali būti pradrėksta. Kad galima būtų išvengti tokios katastrofos, viršų aerostato randasi vamzdis su dangčiu, nuo kurio eina viela į krepšį, taip kad kartkartėmis keleiviai tempdami šią vielą atidaro dangtį ir išleidžia vandenilį. Be to, protarpiais jie išpila iš vieno, kito maišo smėlį arba žvyrą, sumažindami tuo būdu balastą ir palaikydami tam tikrą atstojamąją jėgą, vekiančią augštin ir, vadinasi, tam tikrą greitėjimą (greitėjimas paprastai kompensuojamas oro trynimo greitėjimu, atkreiptu į priešingą pusę, taip kad pagaliau aerostatas kyla augštin maždaug vienodu greitumu).

Taigi aerostatai yra mašinos, lengvesnės už orą, ir jos veikia pirmiausia einant Archimedo dėsnio ir remiantis tomis išvadomis iš to dėsnio, kurios liečia plaukiojimą kūnų skysčiuose. Tų aparatų silpna pusė yra ta, kad jie yra pilnoje oro srovių (vėjo) valioje, ir siek tiek reguluoti jų judėjimas tegalima tik statine kryptimi.



Vokietis grovas Zeppelinas suderino aerostato principą su aeroplano principu ir konstruavo milžinišką aerostatą cigaro pavidalo (gangreit tokio didumo, kaip Koelno katedra), kurio judėjimas ore galima kontroliuoti, suteikiant jam didesnis arba mažesnis greitumas, varant jį prieš vėją, sukant jį, lenkiant ir t. t. Jis gali pakelti keliolika keleivių su sunkiu bagažu. Silpna ir pavojinga jo pusė—daugybė eikvojamų vandenilio.

## 21 §. Aerokinetika. Aeroplanai.

Kalbėdami apie kūnų judėjimą skysčiuose, mes jau matėme, kad kūnui tenka nugalėti iš vienos pusės skysčių inercijos pasipriešinimą, o iš kitos pusės skysčių vidutinį trynimą, kuris pareina nuo kohezijos jėgų tarp skysčių molekulių. Taip pat mes matėme, kad slenkant kūnams skysčiuose, palyginti, mažais greitumais, reikia skaitytis visų pirma su vidutinio trynimo pasipriešinimu, nes tuo atveju skysčio sluogsniai daugiausia pasilieka parimę, ir jų inercijos pasipriešinimas yra mažas dydis. Kas dedasi, slenkant kūnams ore arba aplamai dujose, palyginti, dideliais greitumais? Kadangi kohezijos jėgos dujose yra labai silpnos, tai čia tenka skaitytis pirmiausia su oro arba dujų masių inercijos pasipriešinimu. Paimsime kūną plokštės pavidalo ir suteiksime jam greitumą  $v$  gulsčia kryptimi. Pritaikindami relatyvumo principą mes galime įsivaizduoti sau kūną parimusį, o orą slenkantį gulsčia kryptimi į priešingą pusę greitumu  $v$ . Dar XVII šimtmečio pabaigoje (1687 m.) Newton'as nustatė pagrindinius dėsnius tokiam atsitikimui, būtent, eksperimento keliu ir teoretiniais samprotavimais Newton'as konstatavo, kad tokiomis aplinkybėmis oro srovė (vėjas) suteikia plokštei spaudimą, proporcingą greitumo kvadratui, taip kad to spaudimo pridėdamasai taškas randasi plokštės vidury (masės centre) ir spaudimo linkmė sudaro tiesų kampą su plokšte. Pažymėsime plokštės plotą raide  $q$  (kvadrat. metrais) ir veikiančią jėgą raide  $P$  (kilogramais).

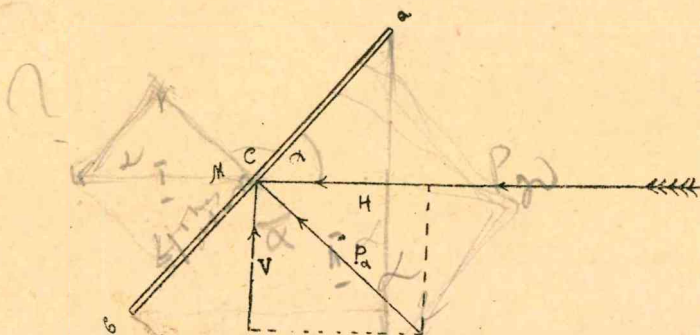
Tad spaudimas  $p$  bus lygus  $\frac{P}{q}$ , ir mes turėsime lygtį  $p = \frac{P}{q} = kv^2$ , arba  $P = kqv^2$ , jeigu raide  $k$  pažymėsime tam tikrą konstantą, kuri, kaip rodo lygtis, reiškia ne ką kita, kaip tą jėgą, kuria oras veikia plokštę, būnant tos plokštės plotui lygiam 1 kvadrat. metrui, o oro greitumui lygiam 1 metrui ir išreiškiant jėgą kilogramais. Savo eksperimentais Newton'as nustatė, kad šita konstanta  $k$  vidutiniškai yra lygi 0,07 kilogramo. Vadinasi, vėjas, kurio greitumas yra lygus 10 metrų per sekundą, spaudžia į plokštę 1 kv. mtr. 7 kilogramų jėga, o vėjas, greitumo 20 metrų per sekundą (vadinasi, jau gangreit audra), suteikia spaudimą 28 kilogr. Savaime suprantama, kad tas oro srovės spaudimas pareina nuo oro masingumo, arba tankumo, kuris yra nevienodas įvairiose atmosferos sluogsnuose, ir todėl, norint pritaikinti Newton'o lygtį prie įvairių oro sluogsnų ir aplamai prie įvairių dujų, reikia įdėti įvesti tankumo veiksnį. Pažymėję oro arba dujų tankumą raide  $d$ , mes turėsime šį bendrą išreiškimą, pritaikomą visoms dujoms, jėgos  $P$ , kurią reiškia dujų srovė:  $P = hdqv^2$ . Čia  $h$  irgi bus tam tikra konstanta, bet kitos skaičių reikšmės negu  $k$  dėl priežasties tankumo veiksnio įvedimo. Savaime suprantama, kad šita lygtis be jokių atmainų gali būti pritaikinta apskaičiuoti skysčio srovės spaudimui į plokštę. Tos lygties prasmė yra ta, kad jeigu skystis arba dujos yra parimę, o jose slenka plokštė, tai kiekvienu momentu šią plokštę turi veikti statmenai jėga, lygi  $P$ , atkreipta judėjimo prasme, kad galėtų kompensuoti skysčių arba dujų spaudimą į plokštę, atkreiptą prieš judėjimą. Ta spaudimo jėga yra mažesnė, kada srovės linkmė sudaro su plokšte mažesnį kampą, kaip tiesus (arba, kitaip kalbant, kada plokštė slenka nuožulniu kampu, gulsčios krypties atžvilgiu). Bet ir tada atstojamoji visų spaudimo jėgų veikia plokštę stačiu kampu. Kai dėl to spaudimo didumo, tai jis yra tiesioginai proporcingas sinui kampo, kurį sudaro plokštė su gulsčia linija (arba kurį skysčio arba oro srovės linkmė sudaro su plokšte). Pažymėję šią kampą raide  $\alpha$ , maksimalę spaudimo jėgą, kada plokštė sudaro tiesų kampą su guls-



čia linija, — raide  $P_{90}$  ir spaudimą, esant kampui  $\alpha$  — raide  $P\alpha$ , mes turėsime šį santykį:  $P\alpha = P_{90} \sin \alpha$ , arba, pakeitus  $P_{90}$  jau augščiau nustatytąja jo reikšme,  $P\alpha = h d q v^2 \sin \alpha$ .

Kaip jau pasakytą, atstojamoji visų spaudimo jėgų  $P\alpha$  veikia plokštę stačiu kampu, bet tų spaudimo jėgų pridėjimo taškas randasi jau nebe plokštės vidury (dažniausiai tokios plokštės vidurys sutampa su jos masės centru), bet yra pasistūmęs priešakinės plokštės kranto link ir randasi juo arčiau prie to kranto, juo mažesnis kampas  $\alpha$ . Taigi, kada tokia plokštė gali suktis apie ašį, kuri eina per jos vidurį (arba per jos masės centrą), tai pagaliau tokiomis aplinkybėmis ima suktis ir nusistoja stačiu kampu srovės linkmės atžvilgiu. Jeigu gi plokštė gali suktis apie ašį, ekscentrinai patalpintą, tai ji sukdamsi nusistoja srovės linkmės atžvilgiu tokiu kampu  $\alpha$ , būnant kuriam spaudimo jėgos  $P\alpha$  pridėjimo taškas sutampa su sukimo ašimi.

Šią spaudimą  $P\alpha$  galima išskaidyti į dvi jėgas: statinę ir gulsčią, arba srovės, kryptimi (žiūr. 87 pieš.). Iš piešinio aišku, kad statinė komponenta  $V = P \cos \alpha = P_{90} \sin \alpha \cdot \cos \alpha$ , o gulsčia komponenta  $H = P \sin \alpha = P_{90} \sin^2 \alpha$ . Taigi



Pieš. 87

komponenta  $V$  yra ne kas kita, kaip ta jėga, kuri varo malūno sparną, pastatytą nuožulniai vėjo atžvilgiu ir atbulai, jeigu, pavyzdžiui, garlaivio sraigtas-propeleris sukamas komponentos  $H$  veikimo prasme, tad komponenta  $V$  yra ta jėga, kuri varo garlaivį priekin. Reikia dar turėti omeny, kad kampas  $\alpha$  bus kitoks tuo atveju, kada ir plokštė ir oras juda.

Aprašytu čia spaudimo jėgos išdėstymu remiasi aitvaro skrajojimas ore, su kuriuo vaikai, nežinodami mechanikos, puikiai moka apsieiti dėka savo sveikų instinktų, o aeroplanas, skrajojimo mašina sunkesnė už orą, yra pagaliau ne kas kita, kaip modifikuotas ir labiau komplikutas aitvaras. Suteikę plokštei  $AB$  pakankamą greitumą  $v$ , sakysime, patalpinus ant jos variklį ir to variklio pagalba greitai sukančią propelerį, bus išvystyta pakankama varomoji jėga, kad pergalėtų gulsčios komponentos  $H$  ir kitokį pasipriešinimą aparato judėjimui, o iš kitos pusės statinė komponenta  $V$  išsivystys tiek (ji atkreipta prieš veikiančią žemyn svorio jėgą), kad galėtų palaikyti ore pusiausvyrą visą aparatą, ir net su keleiviais jame, ir pagaliau net varyti aparatą augstyn. Šituos dalykus puikiai suprato XV šimtmečio Leonardo da Vinci, bet jis pirmiausia neturėjo tokių variklių, kurie, būdami pakankamai lengvi (sverdami ne daugiau kaip 10 — 20 klgr.), galėtų išvystyti keliasdešimt ir net šimto arklių jėgą. Tokie varikliai atsirado tik XIX šimtmečio pabaigoje dėka termodinaminių tyrinėjimų ir termodinamikos mokslo iš vienos pusės ir turtingų sportsmenų ir šiaip jau mėgėjų greitai važinėti iš kitos pusės. Atsiradus automobiliams ir jų lengviems, bet galingiems varikliams, mintis lakioti ore aparatais, sunkesniais už orą, vadinamomis dinaminėmis lakiojimo mašinomis, buvo realizuota. Realizavimas buvo palengvintas ir statomiosios medžiagos technologijos išsivystimu, kuri patiekė aviatoriams lengvos, bet stiprios medžiagos plokštėms, lygiai kaip metalą aluminijų ir jo lydinius.



Čia ne vieta kalbėti apie tai, kaip kontroliuoti tokio aparato ore judėjimas, mainant plokštes arba plokščių paviršių kreivumą, veikiant vairu ir t. t. Taip pat čia ne vieta kalbėti apie pašalines sroves, kurios susidaro skriejant aeroplanui ore ir kurios turi įtakos spaudimui, lygiai kaip ir kampui, kuriuo plokštė slenka ore. Tai yra viena iš sunkiausių hidrodinamikos problemų, iki šiandien dar galutinai neišspręstu. Kuriems įdomu, galima patarti pasiknisti specialiniuose veikaluose. Čia dar tik pabrėšime, kad augščiau išdėstyti dėsniai jėgų, veikiančių plokštei slenkant ore arba oro srovei veikiant plokštę, arba pagaliau, kada mes turime ir plokštės ir oro judėjimą, gali būti pritaikinti ir tuo atveju, kada turime reikalo su kietų plokščių slinkimu skysčiuose.

## 22 §. Dujų tekėjimas pro skylę ir difuzija.

Turint uždaramė inde bet kurias dujas, slėgiamas spaudimo  $p$ , ir pradūrus tame inde skylę, dujos tekės pro tą skylę srovės pavidalu. Tekėjimo grei'tumui  $v$  mes turime tą patį reiškinį, kaip skystimo grei'tumui, ištekančio iš indo pro skylę, būtent,  $v = \sqrt{\frac{2p}{d}}$ , jeigu mes pažymėsime dujų tankumą raide  $d$  (prie šitos lygties

prieiname visiškai tuo pačiu būdu, kaip skysčiams, taigi patariame atskleisti pirmą hidrokinetikos lapą). Taigi išeina, kad ištekančios pro skylę dujų srovės grei'tumas yra tiesioginai proporcingas kvadratinei šakniai iš spaudimo ir atvirkščiai proporcingas kvadratinei šakniai iš dujų tankumo, arba lyginamojo svorio.

Remiantis šituo dėsniu Bunsenas pasiūlė sąmojingą metodą dujų tankumams nustatyti. Pažymėsime oro tankumą (dujų lyginamieji svoriai dažniausiai nustatomi oro atžvilgiu) raide  $d_0$  ir vandenilio tankumą raide  $d_h$ . Esant tam pačiam spaudimui  $p$  oro ir vandenilio, ir leidžiant ištekti pro tokią pat skylę vienodiems tų dviejų dujų tūriams, mes jų grei'tumams turėsime reiškinius:  $v_0$  (oro grei'tumas)  $= \sqrt{\frac{2p}{d_0}}$

ir  $v_h$  (vandenilio grei'tumas)  $= \sqrt{\frac{2p}{d_h}}$ . Iš čia išeina, kad  $\frac{v_h}{v_0} = \sqrt{\frac{d_0}{d_h}}$  arba

$\frac{v_h^2}{v_0^2} = \frac{d_0}{d_h}$ . Vadinasi, ištekJimo grei'tumai atvirkščiai proporcingi kvadratinėms šaknims iš dujų tankumų (arba kvadratinėms šaknims iš dujų lyginamųjų svorių). Kadangi grei'tumai atvirkščiai proporcingi laikams, tad išeina, kad ištekJimo laikai tiesioginai proporcingi kvadratinėms šaknims iš tankumų arba ištekJimo laikų kvadratai santykiuoja taip, kaip tankumai (pažymėję tam tikro tūrio oro ištekJimo laiką

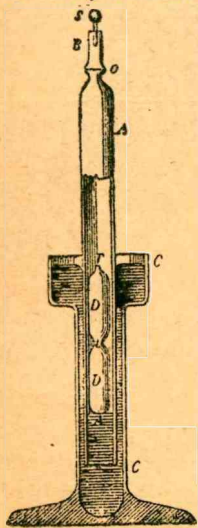
raide  $t_0$  ir tokio pat tūrio vandenilio raide  $t_h$ , mes turėsime  $\frac{t_0}{t_h} = \sqrt{\frac{d_0}{d_h}}$  arba

$\frac{t_0^2}{t_h^2} = \frac{d_0}{d_h}$ ). 88 piešinys atvaizduoja Bunseno aparatą dujų tankumams arba lygina-

miesiems svoriams nustatyti ištekJimo keliu. Jis susideda iš stipraus stiklinio cilindro CC, kuris pripilamas gyvojo sidabro. Į gyvąjį sidabrą gramzdinamas kitas stiklo cilindris AA, kurio vienas galas visiškai atdaras, o kitas galas turi mažą skylę, užkimštą štepseliu  $s$  (šita skylė randasi platinos plokštelėje, įlydytoje į cilindro A kaklo vietą  $o$ ). Be to, dar į cilindrį AA įdedama plūdė DD lengvo stiklinio kūno pavidalo, susiaurinto per vidurį. Cilindris AA gramzdinamas gyvajam sidabre, pakol augščiau gyvojo sidabro paviršiaus išoriniame inde CC pasirodys viršūnė  $r$  plūdės DD. Pasiekus tokį stovį štepselis  $s$  ištraukiamas, ir tada oras, varomas gyvojo sidabro stulpo CA spaudimo, ima tekėti laukan. Su mušančia sekundine švytuokle arba metronomu nustatomas tiksliai laikas, reikalingas tam, kad plūdė DD susiaurinta vieta  $t$  pakiltų iki gyvojo sidabro paviršiaus išoriniame inde CC, vadinasi, nustatomas laikas, reikalingas tam tikram oro tūriui ištekti. Išėmus cilindrį AA, pripylus jį gyvojo sidabro, uždengus galą A stiklu ir apvertus tuo galu žemyn, jis



įleidžiamas į vonią su gyvuoju sidabru. Dabar jis galima prileisti kitų dujų, pavyzdžiui, vandenilio. Padarę tai, mes gramzdiname jį gyvajam sidabre cilindry CC, pakol plūdės DD viršūnė r pasirodys truputį augščiau gyvojo sidabro paviršiaus inde CC, atidarome skylę O ir nustatome išteklėjimo laiką tokio pat tūrio vandenilio,



Pieš. 88

kaip oro tūrio. Tegu tuo būdu nustatyta, kad tam tikro tūrio vandenilio išteklėjimo laikas yra lygus 5,3 sekundų, o tokio pat tūrio oro išteklėjimo laikas, būnant tam pačiam spaudimui, lygus 20 sekundų. Tad priimant oro lyginamąjį svorį per vieną, vandenilio lyginamasai svoris oro atžvilgiu bus išreikštas skaičiumi  $\frac{5,3^2}{20^2} = 0,07$ . Vadinas, jo tankumas, arba vieno kūbinio centimetro masė, bus  $0,001293 \times 0,07 = 0,00009$  gramų.

Šiandien chemijoj ir fizikoj lyginamieji dujų svoriai išreiškiami dažniausiai iš atžvilgo į vandenilį, nes vandenilis yra už visas dujas (ir net už visus kūnus) lengvesnis. Be to, taip darant prieinama prie ypatingai paprastų skaičių, būtent prie fakto, kad molekulinis chemijos junginio svoris yra to junginio garų dusyk paimtas lyginamasai svoris vandenilio atžvilgiu (Avogadro taisyklė). Bet apie tai mums teks kalbėti daugiau ir smulkiau šilimos skyriuje.

Palikus atdarame inde bet kurias sunkias dujas, pavyzdžiui, anglies rūgštį, dujų dalelės dėliai savo judingumo išspruks iš indo slinkdamos prieš svorio jėgą į orą, oro gi dalelės, nors ir būdamos lengvesnės už anglies rūgštį, pateks į indą, taip kad per kurį laiką dujų mišinys inde ir erdvės dalyje, kurioje randasi indas, pasidarys vienodas. Vadinas, dviejų rūšių dujos savaime sumiš. Šitas procesas fizikoje vadinasi difuzija, ir kalbant apie dujų difuziją tenka atkartoti tai, kas jau pasakyta apie skysčių (sklystinių) difuziją paskutinėj skysčių skyriaus skilty, tas tik skirtumas, kad dujų difuzija vyksta žymiai greičiau kaip skysčių difuzija, dėliai žymiai didesnio dujų dalelių judingumo.

Tai pat paėmę du cilinderius bet kokio tūrio, pripylę vieną iš jų, sakysime, vandenilio, o kitą—anglies rūgšties, ir sudėję tuos cilinderius angomis, taip kad cilinderis su vandeniliu rastųsi augščiau, o su anglies rūgštimi žemiau, mes per kurį laiką konstatuosime, kad dujų mišinys abiejuose cilinderiuose bus tas pats, lygiai kaip ir spaudimas. Vadinas, anglies rūgšties molekulos veržiasi prieš svorio jėgą į cilinderį su vandeniliu, o vandenilio molekulos, nepaisant jų lengvumo, veržiasi į cilinderį su anglies rūgštimi, ir tas procesas tęsiasi tol, kol dujų sudėtis abiejuose cilinderiuose pasidarys ta pati, kol, vienu žodžiu, susidarys homogeninis dujų mišinys. Dalykas tas, kad pripylę du cilinderius: vieną vandenilio ir kitą anglies rūgšties ir sudėję juos angomis, mes iš pradžios turime vienam inde vandenilį, sakysime, tam tikro spaudimo  $p_1$ , ir anglies rūgštį, sakysime, spaudimo  $p_2$ . Kadangi vandenilio spaudimas anglies rūgšties inde yra lygus 0, tai vandeniliui susidaro spaudimo puolimas kryptimi augštojo cilinderio žemojo link. Tas spaudimo puolimas ir yra ta jėga, kuri varo vandenilio molekulas iš augštesnio cilinderio į žemesnį, jeigu abstraguoti nuo chemijos jėgų, kurios gali dar veikti tarp įvairios rūšies dujų molekulių ir kurios gali žymiai pagreitinoti difuzijos procesą. Aišku, kad vandenilio molekulos skverbsis į žemesnį indą, pakol tas spaudimo puolimas joms pasidarys lygus nuliui, vadinas, pakol vandenilio spaudimas abiejuose induose pasidarys toks pat. Pažymėsime augštesniojo cilinderio tūrį  $v_1$ , o žemesniojo  $v_2$ . Pritaikius prie vandenilio šiuo atveju Boyle-Mariotto dėsnį ir pažymėjus galutiną vandenilio spaudimą, užpildžius jam

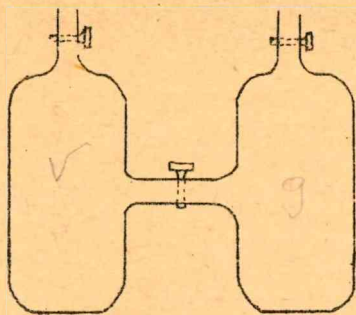
vienodai abudu indus raide  $p'$ , mes turėsime  $p_1 v_1 = p'(v_1 + v_2)$ . Iš čia  $p' = \frac{p_1 v_1}{v_1 + v_2}$ .

Tas pats reikia atkartoti ir kalbant apie anglies rūgštį. Kadangi anglies rūgšties spaudimas viršutiniame inde yra lygus 0, tai ir anglies rūgšties dalelėms susidaro varomoji jėga, lygi spaudimo puolimui, kuri ir varo tas daleles augštyn į viršutinį cilinderį, pakol anglies rūgšties spaudimas pasidarys toks pat abiejuose induose.

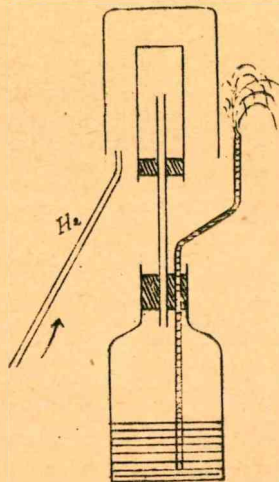


Pažymėsime tą galutiną anglies rūgšties spaudimą raide  $p''$ , tad ir anglies rūgščiai mes turėsime  $p_2 v_2 = p'' (v_1 + v_2)$ , arba  $p'' = \frac{p_2 v_2}{v_1 + v_2}$ . Aišku, kad galutinis susidariusio tuo būdu dujų mišinio spaudimas bus  $p' + p''$ . Spaudimai  $p', p''$  vadinasi parcialiniais spaudimais, ir bet kurių dujų mišinio spaudimas visuomet yra lygus atskirų parcialinių spaudimų sumai. Jeigu mes būtume paėmę du vienodo tūrio indus ir pripildę juos: vieną vandenilio, o kitą anglies rūgšties to paties spaudimo  $p$ , tad jiems susimaišius difuzijos keliu, viso mišinio spaudimas būtų  $p$ , o partialinis spaudimas vandenilio ir anglies rūgšties būtų  $\frac{p}{2}$ , kaip tai aišku iš viršuj paduotų lygčių. Taigi sutraukiant visa tai, kas čia pasakyta, mes prieiname prie išvados, kad bet kokios rūšies dujos veržiasi iš vieno indo į kitą (iš vienos erdvės dalies į kitą) visiškai neatsižvelgdamos į tai, ar tam kitam inde yra tuštuma, ar jau ten randasi kitos kokios dujos, sekdamos tiktai savo spaudimo puolimą, pakol jų partialinis spaudimas per visą abiejų indų tūrį pasidarys tas pats, taip kad mišinio spaudimas bus lygus partialinių spaudimų sumai. Šitas faktas žinomas fizikoje kaipo Daltono dėsnis. Visas skirtingumas veržimosi dujų į tuštumą arba į indą, užimtą jau kitos rūšies dujomis, reiškiasi tik tuo, kad pirmu atveju difuzijos procesas yra greitesnis kaip antru atveju ir, vadinasi, tas procesas pasibaigia greičiau kaip antru atveju, nes tuo antru atveju molekulės, verždamosi į indą, kuriame jau randasi kitos molekulės, dėl susidūrimo su tomis kitomis molekulėmis, yra trukdomos apimti erdvės dalį, užimtą kitomis molekulėmis.

Paimsime du indus (89 pieš.), sujungsime juos vamzdzio su bėgtuvu, kuriame randasi siauras kanalas, taip kad pasukę bėgtuvą jo kanalu išilgai vamzdžio, mes



Pieš. 89



Pieš. 90

nustatysime komunikaciją tarp abiejų indų, o pasukus bėgtuvą jo kanalu skersai vamzdžio, atskirsime vieno indo tūrį nuo kito. Atskyrę indų tūrius, pripylę vieną indą vėl, sakysime, vandenilio o kitą anglies rūgšties, ir sujungę indų tūrius, pasukę bėgtuvą taip, kad susiekdintum abu indus, mes turėsime čia tekėjimą pro skylę vandenilio iš vieno indo į kitą, o anglies rūgšties priešinga linkme, ir toksai tekėjimas tėtis patol, pakol partialinis spaudimas vandenilio pasidarys tas pats abiejuose induose, lygiai kaip ir partialinis anglies rūgšties spaudimas, būnant visam mišinio spaudimui lygiam tų partialinių spaudimų sumai. Suderinę tai, kas čia pasakyta apie difuzijos greitumą, su dujų tekėjimo pro skylę dėsniu, mes konstatuosime, kad difuzijos greitumas per siaurą kanalą bus tiesioginai proporcingas kvadratinei šakniai iš spaudimo puolimo ir atvirkščiai proporcingas kvadratinei šakniai iš dujų tankumo. Esant anglies rūgšties ir vandenilio tam pačiam spaudimo puolimui, vande-



nilio difuzija bus  $\sqrt{22} \approx 4,7$  sykių greitesnė negu anglies rūgštis, nes anglies rūgštis tankumas yra 22 sykius didesnis, kaip vandenilio tankumas. Jeigu mes į vamzdį, jungiantį abu indus, vietoj bėgtuvo su siauru kanalu įdėsime pertvarą, arba diafragmą, iš akytos medžiagos, pavyzdžiui, plokštelę iš silpnai apdeginto kaolino, tai šita diafragma dujų difuzijos nesulaikys, ir difuzija vyks, eidama jau nustatytais dėsniais, nes čia mes turėsime, taip sakant, tekėjimą dujų per daugybę siaurų kanalų, kuriais bus akytos medžiagos akytės, abstraguojant, žinoma, ir čia nuo galimo chemiško veikimo tarp dujų molekulių ir diafragmos medžiagos.

Kad dujų difuzijos greitumas pareina nuo jų tankumo, ir, pavyzdžiui, vandenilio yra gangreit 4 sykius didesnis kaip oro, galima ryškiai demonstruoti pagalba aparato, kurį atvaizduoja 90 piešinys. Mes čia turime stiklo bonką, užkimštą kaučiuko kamščiu su dviem skylėmis. Bonka iki pusės arba ir net kiek augščiau pripilta vandens, paliekant viršų vandens orą. Pro didesnę kamščio skylę įkištas stiklo vamzdžio galas, kurio kitas galas eina pro kaučiuko kamštį, kuriuo užkimštas cilindris, iš silpnai apdeginto kaolino, kokie vartojami galvaniniams elementams. Pro kitą bonkos kamščio skylę įleistas į vandenį stiklinis vamzdis, kurio viršutinis galas atlenktas kiek į šalį. Užmovę ant akyto cilindrio didoką stiklinę ir leisdami iš apačios į tą stiklinę vandenilį, mes tuoj pastebėsime, kad vanduo ima kilti augštyn stikliniam vamzdy ir net mušti fontanu iš to vamzdžio viršutinės angos. Dalykas tas, kad per akyto cilindrio akytes vandenilis difunduoja į akytą cilinderį ir iš jo į orą bonkoje 4 sykius greičiau, negu oras, išspaudžiamas vandenilio iš bonkos į cilinderį per to paties cilindrio akytes laukan. Tuo būdu bonkoje viršų vandens paviršiaus susidaro didesnis spaudimas kaip išorinis atmosferos spaudimas, ir vanduo iš bonkos muša augštyn fontanu. Nustoję gi leisti vandenilį į stiklinę, užmautą ant akyto cilindrio, mes pastebėsime, kad per stiklo vamzdį veržiasi į bonką oras ir burbulais per vandenį kyla augštyn. Dabar vandenilis iš bonkos ir iš akyto cilindrio per jo akytes difunduoja daug greičiau laukan, kaip oras į vidų, ir tuo būdu dujų spaudimas viršų vandens paviršiaus bonkoje darosi žymiai mažesnis, kaip išorinis atmosferos spaudimas ir, kaipo išdavą, mes matome oro burbulus, kurie veržiasi per vandenį į bonkos oru užimtąją dalį.

## 23 §. Dujų absorpcija ir adsorpcija.

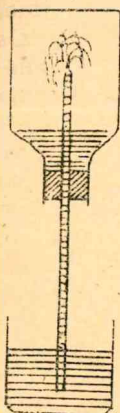
Kada bet kurios dujos randasi kontakte su skystimu, pavyzdžiui, su vandeniu, tai jos veržiasi į vandenį taip, kaip į indą, užimtą kitomis dujomis, tik jau žymiai mažesniu greitumu dėl priežasties žymiai mažesnių tarpų tarp vandens molekulių, kaip tarp bet kurių kitų dujų molekulių. Šitas procesas fizikoje vadinamas dujų absorpcija, ir absorpcija patol nesiskiria nuo difuzijos, pakol tarp vandens arba šiaipjau skysčio molekulių ir dujų molekulių neveikia chemijos jėgos. Pakol to nėra, absorpcija, kaip ir difuzija, pareina tik nuo paimtų dujų spaudimo ir nuo skysčio medžiagos. Jeigu kontakte su vandeniu arba šiaipjau skystiu randasi dujų mišinys, tad atskirų dujų absorpcija pareina ne nuo viso mišinio spaudimo, bet tik nuo parcialinio tų dujų spaudimo. Šitas faktas žinomas fizikoje kaipo Daltono dėsnis.

Absorpcijos koeficientu vadinasi dujų tūris, kurį surija vienas vandens arba šiaipjau skysčio tūris, nepareinant nuo spaudimo. Tas dydis yra charakteringas kaip dujoms, taip ir skystiams, nes kiekvienai dujų rūšiai ir kiekvienam skystimui veikia tam tikras absorpcijos koeficientas, kuris gali pasiekti didelės reikšmės, kada tarp dujų ir skystimo molekulių ima veikti chemijos jėgos. Pavyzdžiui, vienas vandens tūris, sakysime, 1 kūb. cm. absorbuoja, esant  $15^{\circ}$  C temperatūrai,  $\frac{1}{29}$  kūb. cm. deguonies,

$\frac{1}{59}$  kūb. cm. azoto, 1 kūb. cm. anglies rūgštis, 3 kūb. cm. sieros vandenilio, 47,3 kūb. cm. sieros dvideginio, 458 kūb. cm. chloro vandenilio ir 802 kūb. cm. amoniako. Tai ir bus pažymėtų dujų absorpcijos koeficientai vandeniui. Kitiems skystimams, pavyzdžiui, spiritui, tie koeficientai bus kiti.



Iš paduotų čia skaičių matyti, kad absorpcijos koeficientas įvairioms dujoms svyruoja plačiose ribose. Taip vienas tūris vandens absorbuoja tik  $\frac{1}{29}$  savo tūrio



Pieš. 91

deguonies, būnant  $15^{\circ}$  C temperatūrai, ir 802 tūrių amoniako. Taigi tarp vandens ir deguonies molekulių chemiškai veikimas yra labai silpnas, o tarp vandens ir amoniako molekulių chemiškai veikimas yra jau gan žymus. Todėl galima tvirtinti, kad stiprėjant chemiškam veikimui absorpcija žymiai didėja. Smarkią absorpciją amoniako vandeniui galima ryškiai demonstruoti paėmus didesnį butelį, pripildžius jį amoniaku ir užkišus kaučiuko kamščiu, per kurį į butelį įleistas stiklo vamzdis atdaruoju galu, kitas gi to vamzdžio galas šiek tiek ištemptas ir užlietas. Paėmus indą su vandeniu, tam siai raudonai nudažytu lakmuso tinktūra, apvertus butelį kaklu žemyn (žiūr. 90 pieš.) ir įleidus į vandenį užlietą vamzdžio galą, tas galas replėmis nulaužiamas. Tada vanduo iš indo veržiasi smarkiu fontanu į butelį ir pagaliau užpildo butelį mėlynu skystimu, nes amoniakas, kaipo šarmas, nudažo lakmuso tinktūra mėlynai. Taigi šitas tyrimas aiškiai rodo, kad tarp vandens ir amoniako molekulių veikia gan žymios traukos jėgos, panašios į chemijos jėgas.

Be to, absorpcijos koeficientas žymiai pareina nuo temperatūros, būtent, kylant temperatūrai absorpcijos koeficientas žymiai mažėja. Pavyzdžiui, kai esti nulinio laipsnio temperatūra, vienas vandens tūris absorbuoja 1,7 tūrių anglies rūgšties, kai esti  $15^{\circ}$  temperatūra — 1 tūrį, kai esti  $20^{\circ}$  temperatūra — 0,9 tūrių ir t. t. Taigi šildant vandenį iš jo galima išvaryti visos absorbuotos dujos. Taip pat ir šildant kitus skystimus, išskyrus tik tokius atsitikimus, kada tarp dujų ir skystimo molekulių veikia jau gan žymios chemijos jėgos. Tada vienu šildymu negalima išvaryti visų absorbuotų dujų. Pagaliau reikia turėti omeny, kad absorpcijos koeficientas, pareina ne tik nuo dujų prigimties, bet ir nuo skystčio prigimties. Taip spiritas,  $15^{\circ}$  temperatūrai būnant, absorbuoja 3,2 anglies rūgšties tūrių, vadinasi, tų dujų absorpcijos koeficientas spiritui yra daugiau kaip 3 sykius didesnis negu vandeniui.

Gangreit visi metalai skystame stovyje absorbuoja silpniau ar smarkiau dujas, ypač smarkiai absorbuoja dujas sidabras skystame stovyje, ketus (spyžius) ir aplamai visos geležies rūšys. Tik tai skystiems metalams vėstant (auštant) ir jiems kietėjant, didžioji absorbuotų dujų dalis išsiveržia laukan, dažnai labai trukšmingai, taip kad darosi įspūdis vulkano erupcijos miniatiūroje. Vadinasi, skysti metalai elgiasi kitaip negu vanduo ir kiti skystiniai, nes absorbuoja dujas, būnant augštomis temperatūroms, ir paliausuoja jas, būnant žemesnėms temperatūroms. Visus absorbcijos reiškinius, kada jie nėra chemijos jėgų įtakoje, kitaip sakant, kada absorpcijos koeficientai yra maži, galima apimti šiais dviem dėsniais: 1) paimtame skystimo tūryje, arba kiekyje, absorbuotas dujų tūris, nekintant temperatūrai, pareina nuo tų dujų ir skystimo prigimties ir nepareina nuo išorinio spaudimo (Henry dėsnis); 2) esant dujų mišiniams kontakte su skystimu, kiekvienos rūšies dujų absorpcija pareina tik nuo tų dujų parcialinio spaudimo ir yra proporcinga tam parcialiniam spaudimui (Daltono dėsnis). Turėdami, pavyzdžiui, uždarytame inde anglies rūgštį kontakte su vandeniu  $15^{\circ}$  temperatūros, ir jėgos siurblio pagalba varydami bet kurias kitas dujas į indo dalį, užimtą anglies rūgštimi, mes galime žymiai padidinti dujų mišinio spaudimą į vandenį, bet mes visiškai nepadidinsime absorbuoto anglies rūgšties kiekio. Ar tas išorinis spaudimas bus didelis ar mažas, absorbuotas anglies rūgšties kiekis, nesimainant temperatūrai, bus proporcingas tik anglies rūgšties parcialiniam spaudimui, vadinasi, bus toks pat, kaip ir tada, kada kontakte su vandeniu randasi tik anglies rūgštis (Daltono dėsnis). Bet jeigu mes varysime jėgos siurblio pagalba į indą daugiau ir daugiau anglies rūgšties, tai, einant Boyle-Mariotto dėsniu, mes didinsime tų dujų spaudimą ir, proporcingai tam spaudimui, didinsime absorbuotą vandeniu anglies rūgšties kiekį, nesimainant temperatūrai (Henry dėsnis). Pavyzdžiui,  $15^{\circ}$



temperatūrai esant, 1 tūris vandens absorbuoja 1 tūrį anglies rūgšties, kuris atatinka tam tikram anglies rūgšties kiekiui. Pakėlus anglies rūgšties spaudimą, būnant tai pačiai temperatūrai, 2 syk, tas pats vandens tūris absorbuos 2 syk didesnį anglies rūgšties kiekį, nes, einant Boyle-Mariotto dėsnio, dujų tankumas arba koncentracija vandeny yra tiesioginai proporcinga tų dujų spaudimui.

Išeinant iš tų dviejų dėsnų suprantamas ir tas faktas, kad vanduo absorbuoja deguonį ir vandenilį iš atmosferos ne tais tūrio santykiais, kuriais jie randasi atmosferoje. Ore 21 tūriui deguonies išeina 79 tūriai azoto, tuo tarpu vandeny 35 tūriams deguonies išeina 65 tūriai azoto (čia kalbama apie deguonį, absorbuotą vandens iš oro, o ne apie deguonį, kuris sudaro tam tikrą vandens molekulose sudėtinę dalį). Vadinasi, oras, absorbuotas vandens, yra turtingesnis deguonimi negu atmosferos oras. Taip ir turi būti, nes deguonies absorpcijos koeficientas vandeniui yra gangreit dusyk didesnis negu azoto absorpcijos koeficientas. Šitas faktas turi didelės reikšmės tiems gyviems sutvėrimams, kurie gyvena vandeny ir kurie kvėpuoja pažiaunėmis.

Pagaliau ir visi kieti kūnai, ypač ant savo paviršiaus, absorbuoja ir kondensuoja dujas (tas procesas vadinasi adsorpcija) dažnai taip smarkiai, jog reikalinga ilgai kaitinti kietas kūnas norint paliuosuoti jo paviršių nuo kondensuotų dujų. Tai aiškiai matyti šildant vandenį stiklo inde, nes oro burbulai veržiasi ne tik iš vandens, bet ir iš indo dugno ir šonų paviršiaus. Kai kuriems tyrimams reikia turėti stiklo indus, paliuosuotus nuo kondensuoto oro. Norint tai pasiekti tenka dažnai ilgai virinti tokiam inde šarmus, išplovus juos prieš tai spiritu, gerai įkaitintais kalnų milteliais (tripeliu) arba gerai įkaitintais anglies milteliais. Kai kuriais atsitikimais ta adsorpcija yra labai smarki, pavyzdžiui: vienas tūris brangaus metalo padidumo adsorbuoja 1000 tūrių vandenilio, ypač jeigu tas metalas buvo neigiamu elektrodu leidžiant elektros srovę per sieros rūgštis tirpinį. Taip pat metalas platinas, lygiai kaip ir kiti platinos šeimos metalai, adsorbuoja žymius kiekius deguonies, vandenilio ir kitų dujų. Ištirpinta geležis adsorbuoja daug anglies deginio ir, pasiekus kietą stovį, nebepaleidžia tų dujų. Tokiais atvejais mes kalbame apie dujų okluziją metalais. Pagaliau visi akyti kūnai žymiai adsorbuoja dujas, ypač beržo arba uosio anglis, kurios vienas tūris gali, pavyzdžiui, suryti 35 tūrius anglies rūgšties, būnant paprastai temperatūrai, ir net 90 tūrių amoniako. Šita anglies savybė labai dažnai naudojama paprastam gyvenime ir technikoje, kada norima atskirti nuo oro nuodingas dujas (išvalyti oras), pav., amoniakas, sieros vandenilis ir t. t.

Visi šitie reiškiniai, be abejo, pareina nuo kietų kūnų paviršiaus įtempimo, ir į adsorpcijos ir okluzijos procesą galime žiūrėti, kaip į tirpimą dujų kietuose kūnuose, bet šitie procesai paviršiaus įtempimo jėgų atžvilgiu yra dar labai mažai ištirti.

Pagaliau adsorpcija, o ypač okluzija dujų kietais kūnais, visuomet yra surišta su šilimos pasiliuosavimu ir, vadinasi, su temperatūros pakilimu, nelyginant kaip dujas smarkiai spaudžiant. Taigi suprantama, kad labai dažnai, pavyzdžiui, anglies milteliai savaime užsidega parako dirbtuvėse dėl smarkios deguonies okluzijos ir kaip išdava temperatūros pakilimo iki užsidegimo temperatūrai. Taip pat platinas, ypač jeigu ji esti teigiamu elektrodu, varant elektros srovę per sieros rūgštis tirpinį, arba jeigu ji yra kempinės pavidalo (vadinamoji platinos kempinė arba smarkiai akyla platinas), okluduoja labai daug deguonies, ir jeigu ant tokios platinos užleisti vandenilio srovę, tai vandenilis užsidega, nes tokia platinas okluduoja ir vandenilį, ir taip smarkiai, jog vandenilio temperatūra pasikelia iki užsidegimo temperatūrai. — Visiems žinoma Debereinerio platinos mašinėlė gauti ugniai vietoj degtukų, kuri remiasi vandenilio okluzija ir užsidegimu. Pagaliau vaistinės parduoda kaip vaistą geležį, labai smulkių miltelių pavidalu, uždarytose (užlietose) tūtose. Jeigu tokią tūtą atidaryti ir berti miltelius iš jos, tai tie milteliai savaime užsidega ore, kaip išdava stiprios deguonies okluzijos geležimi. Todėl tokia geležis ir vadinasi «Piroforinė geležis».



## 24 §. Kinetinė dujų teorija.

Ypatingas paprastumas santykių ir dėsnių, su kuriais mes susiduriame nagrinėdami dujų savybes, nuo seniausių laikų verste vertė filosofus ir tyrinėtojus ieškoti tokio dinaminio modelio, kurio pagalba galima būtų išaiškinti visas dujų savybes, visą jų, taip sakant, elgesį išeinant iš pagrindinių dinamikos dėsnių, kuriuos seka materialinių dalelių judėjimai. Visos tos pastangos praeito šimtmečio vidury privedė prie vadinamosios «kinetinės dujų teorijos» (nuo graikų žodžio «κίνησις», tai reiškia—judėjimas), kuri šiandien yra viena iš labiausiai pamatuotų fizikos teorijų. Daug tyrinėtojų prisidėjo tą teoriją išdirbant, bet galutiną matematinę formą suteikė jai anglas Clerk Maxwell ir vokiečiai Clausius ir Boltzmann.

Šita teorija išeina iš dviejų postulatų: 1) visos dujos savo struktūra yra panašios ta prasme, kad jos sudarytos iš atskirų dalelių, tarp kurių tarpai yra daug sykių didesni negu tų dalelių skersmens (diametrai); 2) visų dujų dalelės randasi intensyvaus judėjimo padėty tiesiomis linijomis, bet įvairių įvairiausiomis linkmėmis.

Kai tuo, kad dujos, lygiai kaip skysti ir kieti kūnai, susideda iš atskirų dalelių (molekulų) su, palyginti, dideliais tarpais tarp jų, tai netenka abejoti, turint omeny kietų kūnų akytumą ir skystų ir dujų kūnų homogeninius mišinius. Jeigu mes tų tarpų nematome ne tik paprastomis akimis, bet ir padidinamųjų stiklų pagalba, tai tik todėl, kad atstumai tarp molekulių yra labai maži, palyginti, su tuo atstumu, kuriuo mes galime matyti. Mes, taip sakant, žiūrime į molekulių krūvą per daug iš tolo, nelyginant kaip iš tolo žiūrėdami į mišką mes matome tik miško tolydinę sieną, negalėdami atskirti vieno medžio nuo kito. Be to, už tokią netolydinę, diskretinę fizinių kūnų struktūrą kalba pagrindiniai chemijos dėsniai, pavyzdžiui, kartotinių santykių dėsnis, kuris būtų visiškai nesuprantamas, priėmus tolydinę fizinių kūnų struktūrą.

Kai dėl molekulių judėjimo, tai už tai kalba žinomi mums difuzijos ir garavimo procesai, bendri kietiems, skystiems ir dujiškiems kūnams.

Jeigu tam tikras dujų kiekis, paliktas atdarame inde, per kurį laiką pasklinda po visą kambarį ir susimaišo su kambario oru, tai šitas faktas sunkiai būtų suprantamas, jeigu mes atstumėm dujų dalelių, arba molekulių, judingumo hipotezą.

Iš viso žinomo mums dujų elgesio išeina, kad dujų kohezijos jėgos yra silpnos, o atsistūmimo jėgos gana smarkios. Šitas atsistūmimo jėgas galima užvis lengviau suprasti kaip judančių molekulių susidūrimo išdavą, priimant, kad molekulių susidūrimas seka elastingus kūnų susidūrimo dėsnius. Ar molekuloms susidūrus jos randasi tiesioginiame kontakte, ar tik prisiartina viena prie kitos taip, kad atstumas tarp jų centrų darosi minimumas, nuo kurio pradeda veikti atsistūmimo jėgos, tarytum sukoncentruotos molekulių centruose, elastingumo susidūrimo dėsnio tai visiškai neliečia. Susidūrę molekulos atšoka viena nuo kitos pasikeisdamos judėjimo momentais, sumai tų judėjimo momentų prieš ir po susidūrimo pasiliekančios be atmainos ir, nuostojus susidūrimo jėgoms veikti, slenka toliau, einant inercijos dėsniu, tiesiomis linijomis ir vienodu greitumu. Taigi turint tam tikrą kiekį dujų uždarytame inde, jos bus panašios į daugybę mažiausių šovinių, lakiojančių tiesiomis linijomis, bet įvairių įvairiausiomis kryptimis ir įvairių įvairiausiais greitumais. Taip lakiodamos molekulos susiduria ne tik savitarpį, bet ir su indo šonais, taip sakant, bombarduoja indo šonus, ir dujų spaudimas į indo šonus yra ne kas kita, kaip judėjimo momentas, suteiktas tuo bombardavimu indo šonams (kalbėdami apie indo šonus mes čia turime omeny ne tik indo šonus, bet ir jo dugną ir viršų). Žiūrint į tokių molekulių judingumą kaip į esencią dujų savybę, dujų išsiskleidimas (pasklidimas) erdvėje, jų tendencija užimti kuo didžiausį tūrį, jų spaudimas į indo šonus ir jų difuzija darosi ne tik pilnai suprantami, bet būtini reiškiniai.

Bet kinetinė hipoteza gali būti pritaikinta ir skystiems ir kietiems kūnams, tų kūnų elgesiui suprasti. Kad skystų ir kietų kūnų molekulos irgi randasi judėjimo stovy, tai išeina iš visiems žinomų faktų: skystų kūnų garavimo ir kietų kūnų lakumo. Paliktas atdarame inde vanduo per kurį laiką išgaruos. Vadinasi, jo molekulos pa-



sklis po visą kambarį ir susimaišys su oru. Padėjus ant stalo kampo arba kito kokio kvepalo gabalėlį, mes greit pajusime jo kvapą visam kambariui. Vadinas, kietų kvepalų dalelės atsiskiria nuo jų paviršiaus ir išsiskleidžia po visą kambarį. Per kurį laiką padėtas ant stalo kampo arba kito kokio kvepalo gabalėlis visiškai išnyks, išgaruos, jo molekuloms susimaišius su oru. Visi kieti kūnai reiškia didesnę arba mažesnę lakumą, neišskiriant akmenų ir metalų. Skirtumas tik tas, kad vienu kietų kūnų tas «garavimas» vyksta, palyginti, labai greitai, kitų gi — labai palengva. Iš viso skystų ir kietų kūnų elgesio išeina, kad ir jiems reikia pripažinti dviejų rūšių jėgų veikimas. Traukos, arba kohezijos, jėgų iš vienos pusės ir atsistūmimo jėgų iš kitos pusės. Tas pastarąsias jėgas ir čia užvis lengviau suprasti, žiūrint į jas kaip į molekulių susidūrimo išdavą (ir čia nesvarbu, ar tas susidūrimas veda prie tiesioginio molekulių kontakto, ar tik prie tam tikro minimum atstumo tarp molekulių centrų). Atmetant gi atsistūmimo jėgas, tie galingi pasipriešinimai, su kuriais tenka susidurti mažinant skystų ir kietų kūnų tūrisu išoriniu spaudimu arba deformuojant kietus kūnus, būtų visiškai nesuprantamas dalykas. Skirtumas tarp dujų ir skystų kūnų užvis lengviau suprasti, išeinant iš mažesnio atstumo tarp skystų kūnų molekulių, nekaip tarp dujų ir kietų kūnų molekulių, ir, vadinas, žymiai didesnių kohezijos jėgų. Taigi susidūrus skysties molekulai su kita molekula ji netoli nulėks, kai jau jai teks susidurti su trečia molekula ir t. t. Vadinas, skysties molekula dažniau grįš į savo pirmąją padėtį kaip dujų molekula, taip kad skysties molekulių judėjimas bus panašus į tūpčiojimą vietoj. Tarp kietų kūnų molekulių kohezijos jėgos yra galingos, palyginus su skysties ir dujų kohezijos jėgomis, dėl priežasties bent dalinai dar mažesnio atstumo tarp kietų kūnų molekulių, kaip atstumas tarp skysties molekulių. Todėl kietų kūnų molekulų arba svyruoja nedidelėmis amplitudomis apie tam tikras normalines kietas padėtis, arba atlieka periodinius judėjimus uždarytomis kreivomis linijomis apie kietą normalinę padėtį, kaip apie centrą. Skystų ir kietų kūnų lakumas ir garavimas, jų susimaišymas ir difuzija, apie ką daug jau buvo kalbėta šitame skyriuje, osmozo apreiškimai ir daug kitų skystų ir kietų kūnų savybių galima lengvai interpretuoti, išeinant iš nupiešto čia kinetinio vaizdo skysto ir kieto kūnų stovio. Bet reikia pasakyti, kad kinetinė skysto ir kieto fizinių kūnų stovio hipotezė toli gražu nėra taip tobūlai išvystyta, kaip kinetinė dujų teorija. Ypač kietų kūnų yra ir tokių savybių, kurios, tarytum, prieštarauja kinetinės hipotezės išvadoms.

Grįžtant prie kinetinės dujų teorijos duosime čia pirmiausia reikškinį dujų spaudimo į indo šonus, kuriame jos randasi. Tegu molekula masės  $m$ , lėkdama greitumu  $c$ , susiduos į indo šoną tiesiu kampu. Žiūrint į šitą susidavimą kaip į elastingų kūnų susidavimą, susidavus molekula atšoks ta pačia linija, vadinas, lėks atgal greitumu  $c$ . Prieš susiduriant molekulų judėjimo momentas buvo  $mc$ , po susidūrimo tas momentas yra  $-mc$ . Vadinas, judėjimo momento pasikeitimas bus  $mc - (-mc) = 2mc$ . Einant antruoju Newton'o dėsnio, tas judėjimo momento pasikeitimas yra lygus jėgai, kurią molekula pareiškia į indo šoną. Paimsime dabar tokį atsitikimą, kad molekula susiduos su indo šonu ne stačiai, bet nuožulniai (žiūr. 92 pieš.). Masės  $m$  ir greitumo  $c$  molekula susiduos į sieną arba ekraną  $AB$  taip, kad jos judėjimo linkmė  $CD$  sudaro kampą  $\alpha$  su statmeniu  $ED$  į ekraną. Greitumas  $c$  galima išskaidyti į du greitus: statmenai ekranui  $AB$ , vadinas, išilgai linijos  $ED$ , ir išilgai ekrano  $AB$ . Pažymėsim greitumo komponentą statmenai ekranui  $AB$  raide  $c_1$ , o išilgai ekrano  $c_2$ . Kaip jau mes žinome iš elastingų kūnų susidūrimų, susidūrimui pasibaigus molekula lėks atgal tuo pačiu greitumu  $c$  (vadinas, greitumu  $-c$ ), taip kad to greitumo linkmė sudarys vėl kampą  $\alpha$  su statmeniu  $ED$ . (Čia veikia žinomi jau mums atspindžio dėsniai, ir nauja greitumo  $c$  linkmė lengva surasti atidėjus nuo susidūrimo taško  $D$  į kairę pusę nuo ekrano greitumo komponentą  $c_1$  ir žemyn nuo taško  $D$  greitumo komponentą  $c_2$ . Tų dviejų greitumų atstojamasai bus linija  $DF$ ). Savaimė aišku, kad greitumo komponenta  $c_2$ , veikianti išilgai ekrano, jokio judėjimo momento ekranui nesuteiks. Statmenai gi veikianti greitumo komponenta  $c_1$  suteiks



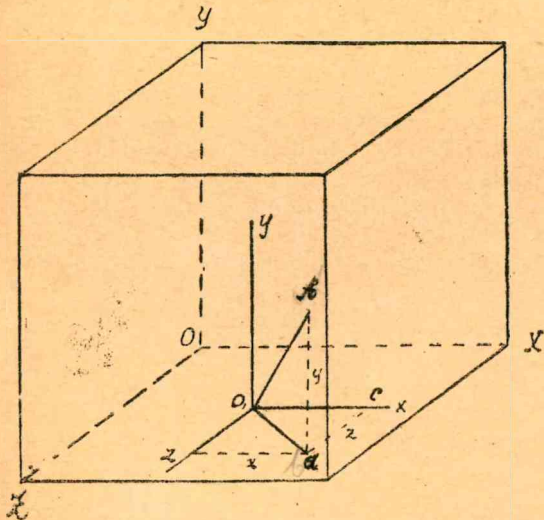




Idomu, kad suteiktas vienos molekulos rutulio šonams judėjimo kiekis išreiškiamas  $\frac{mc^2}{r}$ ; tas reiškinys yra toks pat kaip išcentrinės jėgos masės  $m$ , slenkančios rutulio didžiuoju ratu greitumu  $c$ .

Spaudimu  $p$  mes vadiname judėjimo kiekį, suteiktą ploto vienetui, sakysime, 1 kvadratiniam centimetrai (spaudimas yra jėga, veikianti ploto vienetą). Rutulio paviršiaus plotas  $4\pi r^2$ . Vadinasi, spaudimas oro  $p$  į jo šonus lygus  $\frac{Nmc^2}{r \cdot 4\pi r^2} = \frac{Nmc^2}{4\pi r^3}$ . Rutulio tūris  $\frac{4}{3}\pi r^3$ . Taigi dujų spaudimas  $p$  yra lygus  $\frac{Nmc^2}{3v}$ , jeigu mes raide  $v$  pažymėsime indo tūrį.

Prie to paties spaudimo reiškinio mes prieisime paėmę indą kitos formos, pavyzdžiui, kūbą (žiūr. 94 pieš.). Tegu tame kūbe mes turime  $N$  bet kurių dujų molekulių ir tegu kūbo briauna yra  $s$  cm. Fiksuosime vieną kurią molekulą masės  $m$  tuo momentu, kada ji slenka greitumu  $c$  kryptimi  $O_1A$ . Išeidami iš vektorinių dydžių sudėties ir skaidymo taisyklių, mes galime vektorių  $c$  pakeisti 3-mis vektoriais išilgai arba lygiagrečiai trims kūbo briaunoms:  $OY$ ,  $OX$  ir  $OZ$ , kitaip sakant, mes galime išskaidyti greitumą  $c$  į tris greitus  $y$ ,  $x$ ,  $z$  lygiagrečiai pažymėtoms kūbo briaunoms. Kad tai atsiektume, iš taško  $O_1$  mes pravedame liniją  $O_1Y_1$ , lygiagrečią  $OY$ , liniją  $O_1Z_1$ , lygiagrečią  $OZ$ , ir liniją  $O_1X_1$ , lygiagrečią  $OX$ . Iš taško  $A$  nuleidžiame statmenį į plokštį  $X_1O_1Z_1$ . Iš to statmens galo  $B$  vedame liniją  $BC$ , lygiagrečią  $Z_1O_1$  ir, vadinasi,  $ZO$  ir liniją  $BD$  lygiagrečią  $O_1X_1$  ir, vadinasi,  $OX$ . Tuo būdu vietoj greitumo  $c$  mes gauname 3 greitus:  $y$  ( $AB$ ),  $z$  ( $BC$ ) ir  $x$  ( $BD$ ). Iš trikampio  $O_1BA$  su tiesiu kampu prie taško  $B$  mes turime:  $c^2 = y^2 + O_1B^2$ , o iš trikampio  $O_1CB$  su tiesiu kampu prie taško  $C$  mes turime:  $O_1B^2 = z^2 + x^2$ . Taigi  $c^2 = x^2 + y^2 + z^2$



Pieš. 94

(pagrindinė lygtis iš analitinės geometrijos bet kuriam vektoriniam dydžiui pakeisti vektoriais-komponentomis lygiagrečiai tiesiakampės trimatės koordinatų sistemos 3 ašims).

Taigi užuot sekę mūsų molekulos judėjimą greitumu  $c$  bet kuria kryptimi, mes galime sekti jos judėjimą greitumais  $x$ ,  $y$ ,  $z$  lygiagrečiai 3 kūbo briaunoms, kurios sueina vienam taške. Paimsime iš pradžios judėjimą greitumu  $x$ , vadinasi, tarp dviejų kūbo plokščių, kairiosios ir dešinėsios, atokume  $s$ . Taigi nukeliauti nuo vienos plokštės iki kitai molekulai reiks  $\frac{s}{x}$  sekundų, arba, kitaip sakant, per vieną sekundą molekula nukaks šitą kelią  $\frac{x}{s}$  sykių, vadinasi, per 1 sekundą tiek sykių susiduos į vieną ir į kitą kūbo šoną, laikiodama tarp jų. Suteiktas kūbo šonams kiekvienu susidavimu judėjimo

momentas bus  $2mx$ . Vadinasi, per sekundą suteiktas vienos molekulos judėjimo momentas dviems kūbo šonams bus  $2mx \cdot \frac{x}{s} = \frac{2mx^2}{s}$ . Paimsime toliau tos pačios molekulos judėjimą greitumu  $y$  tarp kitų dviejų kūbo šonų: viršaus ir apačios. Atkartoję tokį pat samprotavimą, mes rasime, kad tiems dviem šonams suteiktas molekulos judėjimo kiekis per 1 sekundą bus  $\frac{2my^2}{s}$ . Pagaliau sekant molekulos judėjimą greitumu  $z$  tarp priešakinio ir užpakalinio kūbo šonų, suteiktas jos tiems šonams judėji-



mo momentas per 1 sekundą bus  $\frac{2mz^2}{s}$ . Taigi tos molekulos visiems kūbo šonams suteiktas judėjimo momentas per sekundą bus  $\frac{2mx^2}{s} + \frac{2my^2}{s} + \frac{2mz^2}{s} = \frac{2m}{s} (x^2 + y^2 + z^2) = \frac{2mc^2}{s}$  (nes anksčiau mes nustatėm santykį  $c^2 = x^2 + y^2 + z^2$ ). Kadangi mūsų kūbe randasi  $N$  molekulių dujų, tad visų tų molekulių visiems kūbo šonams suteiktas judėjimo momentas per sekundą bus  $\frac{2Nmc^2}{s}$  (ir čia, kaip ir anksčiau, mes vaduojamės vidutiniu molekulių greičiu  $c$ , kuris, einant tikrenybių teorija ir turint omeny be galo didelį molekulių skaičių, užvis dažniau atsikartoja, vadinasi, prievaluoja. Todel nuo įvairenybės greičių galima abstraguoti pakeitus tų greičių įvairių įvairiausias kryptis trimis kryptimis lygiagrečiai koordinatų ašims). Kadangi kūbo paviršiaus plotas yra  $6s^2$ , tai spaudimas  $p = \frac{2Nmc^2}{s \cdot 6s^2} = \frac{2Nmc^2}{6s^3}$ . Bet  $s^3$  yra kūbo tūris, kurį pažymėsime raide  $v$ . Taigi pagalios  $p = \frac{Nmc^2}{3v}$  — reiškinys toks pat, kaip rutuliui.

Prie tokios pat išvados mes prieisime paėmę bet kurios formos indą, nes to indo tūrį mes galime pakeisti dideliu skaičium rutulių arba kūbų ir atkartoti jiems viršų išdėstytą samprotavimą.

Iš spaudimo reiškinio išeina pirmiausia Boyle-Mariotto dėsnis, kaipo būtina išvada:  $p \cdot v = \frac{1}{3} Nmc^2$ . Kadangi duotame tūryje molekulių skaičius  $N$  yra pastovus dydis, taip pat molekulos vidutinis greičumas  $c$ , jeigu tik nesimaino dujų temperatūra, tai ir išeina, kad sandauga iš spaudimo ir tūrio, temperatūrai nesimainant, dujoms yra pastovus dydis. Padauginę ir padalinę į 2 dešiniąją paskutinės lygties dalį, mes gausime tokį reiškinį sandaugai iš dujų spaudimo ir tūrio:  $pv = \frac{2}{3} \frac{Nmc^2}{2} = \frac{2}{3} \frac{Mc^2}{2}$  (čionai raide  $M$  mes žymime visų dujų masę  $Nm$  duotame tūry). Vadinasi, sandauga iš dujų tūrio ir spaudimo yra ne kas kita, kaip  $\frac{2}{3}$  visų dujų molekulių

kinetinės energijos. Vėliau šilimos skyriuje mes pamatysime, kad esant temperatūrai pastoviai, šita kinetinė dujų energija irgi yra pastovus dydis. Mes žinome jau, kad tikrenybėje, ypač būnant dideliems išoriniams spaudimams, visos dujos mažiau ar daugiau apsilenkia su Boyle-Mariotto dėsniu. Dalykas tas, kad darant išvadą dujų spaudimui į indo šonus, mes tylomis, taip sakant, priėmėme, kad dujų molekulių diametrai yra be galo maži, palyginus su atokumais tarp jų arba, kitaip sakant, pačių molekulių užimtas tūris yra labai mažas palyginus su visu tūriu, kurį užima dujos. Mes, taip sakant, žiūrėjome į molekulas kaipo į materialinius taškus. Tikrenybėje gi tokio dalyko nėra; kiekviena molekula turi šioį tokį diametrą, kuris nėra be galo mažas, ir todėl Boyle-Mariotto dėsnio reiškinys reikalingas yra pataisų, prie kurių mes tuoj ir prieisime. Tačiau pirma pamėginsime apskaityti dujų molekulių greitumą  $c$ . Kadangi  $Nm$ , kaip jau pasakytą, yra dujų masė, o masė padalyta į tūrį yra tankumas  $d$ , tai mes turime  $p = \frac{Nmc^2}{3v} = \frac{dc^2}{3}$ . Vadinasi, jeigu mums žinomas

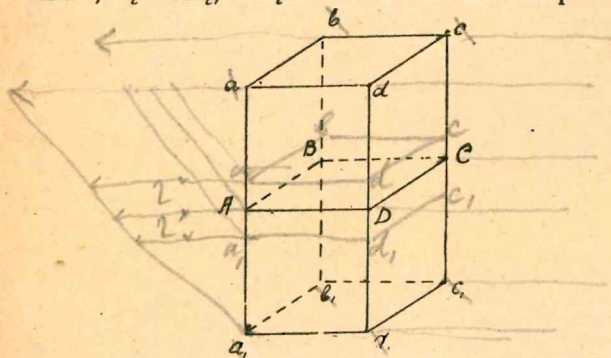
dujų spaudimas  $p$  ir jų tankumas  $d$ , tai mes galime apskaityti jų molekulių greitumą  $c$ . Pavyzdžiui paimsime orą, esant  $20^\circ$  temperatūrai ir 760 mm. normaliniam spaudimui gyvojo sidabro stulpo. Toks stulpas sveria, kaip jau mes žinome, 1033 gramus, o kadangi kiekvienas gramas yra lygus 981 dinų jėgai, tai apskritai normalinis atmosferos spaudimas galima prilyginti 1.000.000 dinų. Iš kitos pusės paprasto oro tankumas, esant  $20^\circ$  temperatūrai, bus 0,0012 (masė gramais 1 kub. cm.). Taigi mes turime  $1.000.000 = \frac{0,0012}{3} \cdot c^2$ . Iš čia  $c^2 = \frac{1000000 \cdot 3}{0,0012} = 25 \cdot 10^8$ , arba  $c = \sqrt{25 \cdot 10^8} = 5 \cdot 10^4$  cm.

Taigi išeina, kad vidutinis oro molekulių greičumas yra 50.000 cm. per sekundą, arba 500 metrų per sekundą. Vadinasi, oro molekulos laksto greičumais, kurie yra panašūs į greičumus šovinių, kurie išsaunami iš šiandienių patrankų. Iš  $p = \frac{dc^2}{3}$  ir  $c = \sqrt{\frac{3p}{d}}$  apamai išeina, kad įvairios rūšies dujų molekulių greičumai bus at-

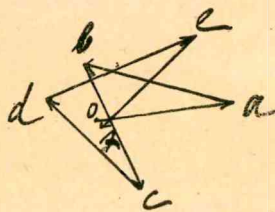


virksčiai proporcingi kvadratinei šakniai iš jų tankumų. Vadinasi, vandenilio molekulių greitumas bus užvis didesnis.

Šitie dideli greitumai iš pradžios sudarė kai kurių fizikų tarpe griežtą nusistatymą prieš kinetinę dujų teoriją. Tie fizikai tvirtino, kad dūmai turėtų akimirksnyje išsiskleisti, jeigu dujų molekulų turėtų tokius didelius greitumus. Taip pat jie laikė nepriimtinais tokius didelius greitumus, nurodydami į, palyginti, mažus dujų difuzijos greitumus. Bet paskui pasirodė, kad to prikišti negalima jeigu imti domėn labai didelį skaičių molekulių tūrio vienetė ir, vadinasi, labai didelį skaičių susidūrimų molekulių viena su kita, kuris (susidūrimas) ir trukdo labai žymiai dujų molekulių slinkimą priekin (molekulių translacija). Dalykas tas, kad kiekvienos molekulės kelias yra labai paini zigzagų linija (žiūr. 95 pieš.), ir molekulai, vykstant tokį kelią, labai dažnai tenka grįžti atgal. Visa to priežastis yra susidūrimai su kitomis molekulomis. Taigi, kad geriau suprastume molekulų klaidžiojimą, pamėginsime apskaityti, sekdami Makswell'iu, vadinamojo «laisvo molekulės kelio» ilgį. Kitaip sakant, tą kelią, kurį molekula atlieka tarp dviejų susidūrimų su kitomis molekulomis.



Pieš. 96



Pieš. 95

Pažymėsime tą «laisvo kelio» ilgį raide  $l$ . Įsivaizduokim sau indą, stačiakampio paralelopipėdo pavidalo (žiūr. 96 pieš.) su viršutine ir apatine bazėmis  $l$  kvadrat. cm. ploto. Tegu to paralelopipėdo augštis bus  $2l$  cm. Ištieskime dar per vidurį šito paralelopipėdo plokštį ABCD. Įsivaizduokim sau toliau, kad mes turime čia visą eilę molekulių sluogsnio, kurie slenka ta pačia kryptimi, sakysime, iš dešinės į kairę pusę, bet įvairiais greitumais: sluogsnis abcd turi didžiausį greitumą, sluogsnis  $a_1 b_1 c_1 d_1$  — mažiausį greitumą ir pagaliau ABCD — vidutinį greitumą. Tegu pagaliau greitumų skirtumas tarp dviejų sluogsnio, kurie randasi atstu vienas nuo kito per  $l$  cm., bus  $1$  cm. per sekundą. Tad greitumų skirtumas tarp viršutinio ir vidurinio sluogsnio iš vienos pusės ir tarp vidurinio ir apatinio iš kitos pusės bus lygus  $1$  cm., o greitumų skirtumas tarp viršutinio ir apatinio sluogsnio bus lygus  $2l$  cm.. Molekuloms klaidžiojant, viršutinio sluogsnio molekulų kartkartėmis patenka į vidurinį sluogsnį ir, vadinasi, didina to vidurinio sluogsnio judėjimo momentą. Taip pat ir apatinio sluogsnio molekulų kartkartėmis patenka į vidurinį sluogsnį ir mažina to vidurinio sluogsnio judėjimo momentą. Taigi per  $1$  sekundą tam viduriniam sluogsnio ABCD bus suteiktas tam tikras priedinis judėjimo momentas, vadinasi, slenkant sluogsniams tangentiškai vienas kito atžvilgiu įvairiais greitumais, apsireikš tam tikra jėga, kuri yra ne kas kita, kaip vidurinio dujų trynimosi koeficientas (prašome atskleisti puslapį apie vidurinį skysčių trynimąsi ir prisiminti vidurinio trynimosi koeficiento definiciją). Pamėginsime apskaityti šią priedinį judėjimo momentą, kitaip sakant, trynimosi koeficientą, išeidami iš kinetinės dujų koncepcijos. Kadangi mūsų paralelopipėdo bazė yra lygi  $l$  kvadrat. cm., o atokumas tarp viršutinio ir vidurinio molekulių sluogsnio yra lygus  $1$  cm., tai tūris abcdABCD bus lygus  $1$  cm. Tegu kiekviename kūb. cm. randasi  $n$  molekulių, tad tam tūryje iš viso bus  $ln$  molekulių. Iš viršutinio sluogsnio patenka į vidurinį sluogsnį tiksliai tos molekulų, kurios laksto kryptimi žemyn — augštyn. Vadinasi, kalbant apie priedinį judėjimo momentą,



kuri įgauna vidurinis sluogsnis iš viršutinio, teks skaitytis tik su  $\frac{1}{3}$  visų molekulių, būtent, su ju skaičiumi  $\frac{nl}{3}$ . Jeigu molekula masės  $m$  turi greitumą  $c$  per sekundą, tai savo greitumo perteklių ji suteiks viduriniam sluogsnui  $\frac{c}{2l}$  sykių per sekundą, nes nuo vieno susidūrimo iki kito su viduriniu sluogsniu tai pačiai molekulai reiks atlikti kelias  $2l$  cm. Tegu gulsčiai slenkančių molekulių greitumas vidurinio sluogsnio bus  $v$  cm. per sekundą. Tad tas greitumas viršutiniam sluogsnui  $abcd$  bus  $v+l$ , o apatiniam sluogsnui  $a_1b_1c_1d_1$   $v-l$ . Taigi viršutinių molekulių sluogsnų suteiktas viduriniam judėjimo momentas bus  $m(v+l) \cdot \frac{c}{2l} \cdot \frac{nl}{3}$ , apatinių gi sluogsnų suteiktas tam pačiam viduriniam judėjimo momentas bus  $-m(v-l) \cdot \frac{c}{2l} \cdot \frac{nl}{3}$ . Taigi visas per sekundą suteiktas sluogsnui  $ABCD$  judėjimo momentas bus  $m(v+l) \cdot \frac{c}{2l} \cdot \frac{nl}{3} - m(v-l) \cdot \frac{c}{2l} \cdot \frac{nl}{3} = \frac{nmcl}{3} = \eta$ , jeigu mes vidurinio dujų trynimosi koeficientą pažymėsime raide  $\eta$ .

Kaip gi žiūrėti į kelią  $l$ , kuri atlieka molekulos tarp dviejų sluogsnų  $abcd$  ir  $ABCD$ , kurių greitumas skiriasi vienas nuo kito, kaip jau mes anksčiau pažymėjome,  $1$  cm.? Tokie du sluogsniai, kurių atokumas yra didesnis, kaip «laisvas molekulos kelias», nedalyvauja to priedinio judėjimo momento arba, kitaip sakant, to priedinio spaudimo sudaryme, kuris yra tikra vidurinio skysčio ir dujų trynimosi priežastis, slenkant tų skysčių ir dujų sluogsniams tangentiškai vienas kito atžvilgiu, nes tokio-  
mis aplinkybėmis vieno sluogsnio molekulos negali pasiekti kito sluogsnio ir, vadinasi, negali suteikti tam kitam sluogsnui nei teigiamo, nei neigiamo priedinio spaudimo. Taigi išeina, kad to priedinio spaudimo sudaryme tedalyvauja tik tokie sluogsniai, kurie nuo vidurinio tarp jų sluogsnio randasi ne per didesnę atstumą, kaip «laisvas molekulos kelias». Vadinasi, į atokumą  $l$ , kinetinės teorijos atžvilgiu, reikia žiūrėti kaip į «laisvą molekulos kelią» tarp dviejų tos molekulos susidūrimų su gretimomis molekulomis. Taigi lygtis,  $\frac{n}{3} \cdot \frac{m}{c} \cdot \frac{cl}{3} = \eta$  duoda mums galimumo apskaičiuoti tą «laisvą molekulos kelią», jeigu mes žinome vidurinio dujų trynimosi koeficientą  $\eta$ , dujų tankumą  $d = nm$  (nes  $m$  yra vienos molekulos masė, o  $n$  molekulių skaičius  $1$  kūb. cm.) ir pagaliau vidutinį molekulių greitumą  $c$ . Įvairioms dujoms mums žinomi tie dydžiai ir, vadinasi, mes galime apskaičiuoti laisvą jų molekulių kelią  $l$ . Paimsime, kaip pavyzdį, orą. Oro vidurinio trynimosi koeficientas  $\eta = 0,0002$  (vadinasi, priedinis spaudimas  $0,0002$  dinų),  $d = \frac{1}{880}$  ir  $c = 50.000$  cm. per sekundą. Taigi iš lygties  $\frac{d}{3} \cdot \frac{cl}{3} = \eta$  išeina,  $l = \frac{3\eta}{dc}$ , arba  $\frac{3 \cdot 0,0002}{\frac{1}{880} \cdot 50000} = 0,00001$

cm. Vadinasi, laisvas oro molekulių kelias tarp dviejų susidūrimų sudaro tik apie vieną šimttūkstantąją centimetro dalį. Taigi pakol molekula nukaks  $1$  cm., ji susidurs su gretimomis molekulomis vidutiniškai apie šimtą tūkstančių sykių. Kadangi oro molekulos greitumas yra  $50000$  cm. per sekundą, tai per vieną sekundą kiekviena molekula vidutiniškai susidurs su gretimomis molekulomis  $5 \cdot 10^9$  sykių —  $5$  milijardus sykių. Tokiu būdu kinetinės teorijos atžvilgiu labai lėtas išsiskleidimas dujų molekulių erdvėje ir mažas jų difuzijos greitumas yra būtinybė, nežiūrint į tų molekulių didelį greitumą. Slenkant į priekį su dideliu greitumu, molekulai tenka daugybę sykių susidurti su gretimomis molekulomis, vadinasi, daugybę sykių tenka jai grįžti atgal netoli nuo savo pirmąsios padėties, taip kad pagaliau jos translacija, arba slinkimas priekin tiesia linija, išeina mažas dydis.

Savaime suprantama, kad tas «laisvas kelias» būtų užvis didžiausias tuo atveju, jeigu molekulos būtų paprasti geometriniai taškai, ir tada dujos visiškai laikytųsi Boyle-Mariotto dėsnio. Sumažinę atokumą tarp dviejų indo šonų, sakysime,  $10$  sykių, mes sumažintume tiek pat sykių molekulių laisvą kelią tarp dviejų susidūrimų, vadinasi, padidintume  $10$  sykių susidūrimų skaičių su indo šonais per sekundą ir, kaip išvada, spaudimas dujų padidėtų  $10$  sykių. Bet tikrenybėje dujų molekulos turi nors ir mažą, bet šiojį tokį tūrį, kuris sudaro mažą dalį to indo tūrio, kuriame



telpa molekulos. Pavadinsime šią molekulių tūrį «savuoju molekulių tūriu». Taigi tikrenybėje spausdami dujas arba, kitaip sakant, mažindami atokumą tarp dviejų šonų (sakysime, indo viršaus ir dugno), tarp kurių klaidžioja molekulės, mes smarkiau sumažinsime laisvą molekulių kelią ir, vadinasi, padidinsime jų susidūrimų su šonais skaičių, ir jis bus didesnis negu tai būtų, jeigu molekulės būtų paprasti geometriniai taškai. Tegu, pavyzdžiui, atokumas tarp dviejų indo šonų bus 100 sykių didesnis už vienos molekulės skersmenį. Molekuloms susidūrus jų centrai rasis atstu vienas nuo kito per jų diametrų ilgį, nes mes anksčiau jau nusistatėm žiūrėti į molekulas kaip į tobūlai elastingus kūnus ir, vadinasi, interpenetraciją (įsiskverbimas vienos į kitą) vienos molekulės į kitą eliminavome. Taigi tokiu atveju laisvas molekulių kelias bus sumažintas santykiu  $\frac{100}{99}$  ir, vadinasi, tokiu pat santykiu bus padidintas jų spaudimas. Jeigu mes dabar atstumą tarp dviejų indo šonų sumažinsime 10 sykių, tai laisvas molekulių kelias sumažės santykiu  $\frac{100}{9}$ , vadinasi, sumažės smarkiau kaip 10 sykių. Iš čia išeina, kad spaudimas į indo šonus padidės daugiau, kaip 10 sykių, būtent  $\frac{100}{9}$  sykių. Vadinasi, sumažinus atstumą tarp dviejų šonų 10 sykių, spaudimas padidės 11 sykių, ir mes turėsime aiškų apsilenkimą su Boyle-Mariotto dėsniu. Aplamai, juo labiau bus suspaustos dujos, kitaip sakant, juo mažesnis bus jų tūris, būnant dideliems spaudimams — juo didesnis bus apsilenkimas su Boyle-Mariotto dėsniu. Mes jau anksčiau matėme, kad visos dujos, būnant dideliems spaudimams ir mažiems tūriams, apsilenkia su Boyle-Mariotto dėsniu viena prasme, būtent, norint sumažinti jų tūrį, sakysime, 2 arba 3 sykius ir t. t. reikia pavartoti spaudimas didesnis, kaip 2 arba 3 sykius. Taigi Boyle-Mariotto dėsnio lygtis reikalinga tam tikrų pataisų, kad ji atitiktų tikram konkrečių dujų elgesiui. Išeinant iš viršų išdėstytų samprotavimų, didis Holandų fizikas Van der Waals'as rado, kad svarstant santykius tarp įvairių dujų tūrių ir spaudimo, reikalinga priimti domėn «savąjį dujų molekulių tūrį», atskaitant nuo viso tūrio  $v$ , kuriame randasi dujų molekulės, tam tikrą dydį arba konstantą  $b$ , kuri yra funkcija «savojo molekulių tūrio», taip kad Boyle-Mariotto lygtyje  $p v = \text{const.}$   $v$  pakeičiamas reiškiniu  $v - b$ , nes pavartojus labai didelius spaudimus dujos galima būtų suspausti tik iki tam tikro tūrio, kuris yra kartotinas «savojo tūrio», kurį užima inde pačios molekulės, taip kad jų laisvi keliai pareina nuo, taip sakant, laisvo tūrio, proporcingo  $v - b$ . Taigi aišku, kad dujų apsilenkimas su Boyle-Mariotto dėsniu šita prasme ima reikštis tik tada, kada pačių molekulių užimtas tūris darosi jau žymus dydis, palyginus su visu tūriu, kuriame randasi dujų molekulės. Bet Van der Waals'as atkreipė dėmesį dar ir į kitą dalyką, su kuriuo tenka skaitytis svarstant konkrečių dujų elgesį, būnant pusėtinai dideliems spaudimams. Mes jau augščiau priėmėme, kad kohezijos jėgos tarp dujų molekulių paprastai yra taip silpnos, jog su jomis galima visiškai nesiskaityti, bet augant spaudimui ir mažėjant tūriui, atokumai tarp molekulių darosi vis mažesni, ir kohezijos jėgos ima veikti.

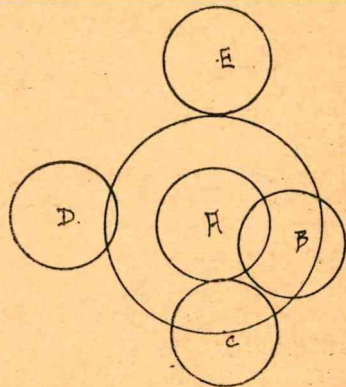
Jos veikia juo smarkiau, juo arčiau molekulės randasi viena prie kitos, vadinasi, juo smarkiau dujos suspaustos. Remiantis savo ir kitų tyrinėtojų eksperimentais su įvairiomis dujomis, Van der Waals'as priėjo prie išvados, kad tos kohezijos jėgos yra tiesioginai proporcingos kvadratumui koncentracijos (priminsime, kad koncentracija mes vadiname molekulių skaičių arba dujų kiekį tūrio vienetė, sakysime, 1 kūb. cm.), kitaip kalbant, atvirkščiai proporcingos kvadratumui viso tūrio, kurį užima dujos. Tegu tūrio vienetui tos kohezijos jėgos bus išreikštos konstanta  $a$ , tad tūrio  $v$  reiškinys  $\frac{a}{v^2}$  išreikš kohezijos jėgų veikimą. Kaipgi šitos kohezijos jėgos atsiliepia susidūrimų su indo šonais skaičiui, vadinasi, spaudimui? Aišku, kad jos mažina dinaminį molekulių spaudimą į indo šonus ir veda prie didesnio tūrio sumažėjimo, negu turėtų būti, einant Boyle-Mariotto dėsniu. Taigi, kad Boyle-Mariotto lygtis atitiktų tikram konkrečių dujų elgesiui, būnant išoriniam matuojamam spaudimui  $p$ , rei-



kia dar pridėti priedinis spaudimas  $\frac{a}{v^2}$  dėl priežasties kohezijos jėgų veikimo. Tuo būdu santyky tarp spaudimų ir tūrių konkrečioms dujoms mes prieiname prie Van der Waals'o lygties  $(p + \frac{a}{v^2})(v - b) = \text{const.}$ , kuri daug geriau negu Boyle-Mariotto lygtis atitinka tikram konkrečių dujų elgesiui ir, be to, dar gali būti pritaikinta svarstant santykius tarp spaudimų ir tūrių skysčiams. Trumpai kalbant, kada nedidelis dujų kiekis užima didelį tūrį, vadinasi, būnant mažiems spaudimams dujos seka Boyle-Mariotto dėsnį. Spaudimui augant ima veikti kohezijos jėgos, ir dujos spaudžiasi smarkiau, vadinasi, pv mažėja. O būnant labai dideliems spaudimams vis labiau įgyja reikšmės «savasai molekulių tūris», dujos spaudžiasi mažiau ir pv auga. Van der Waals'o lygtis turi labai platų ir reikšmingą pritaikinimą molekulinės fizikos srityje, ypač tyrinėjant dujų ir skysčių šilimos savybes, su kuo mes turėsime progos smulkiau susipažinti šilimos skyriuje. Čia tik pabrėšime dar, kad pakanka nustatyti tikrus santykius, sakysim, tarp spaudimų  $p_1$  ir  $p_2$  ir atitinkamų tiems spaudimams tūrių  $v_1$  ir  $v_2$ , kad galima būtų apskaičiuoti abidvi Van der Waals'o konstanti a ir b, žinant bendrą dujų konstantą, kuri, kaip mes pamatysime šilimos skyriuje, lengvai gali būti nustatyta, ir yra tam tikras kinetinės energijos kiekis, kuris bet kurių dujų gramo molekulai yra lygus  $2T$  (T čia reiškia absoliutinę dujų temperatūrą), nes tokiu būdu mes gausime dvi Van der Waals'o lygtis su dviem ieškiniais a ir b; iš tų lygčių ir apskaičiuosime tuos ieškinius. Iš lygties aišku, kad kohezijos jėgos ir «savasai molekulių tūris» priešingai atsiliepia dujų elgesiui didinant išorinį spaudimą.

Taigi konstantos a ir b šiandien nustatytos, galima sakyti, visoms dujoms ir daugeliui skysčių. Mus čia interesuoja konstanta b, kuri pareina nuo «savojo molekulių tūrio», kuri, teoretiniais Van der Waals'o apskaičiavimais augstosios matematikos pagalba, yra ne kas kita, kaip 4 sykius paimtas pačių molekulių užimtas tūris. Pavyzdžiui, orui konstanta b yra lygi  $\frac{1}{400}$ , vadinasi, oro molekulų pačios užima  $\frac{1}{1600}$  dalį viso to tūrio, kuriame jos patalpintos.

Išeinant iš šitos konstantos b ir iš dujų molekulių susidūrimų skaičiaus, per 1 sekundą galima apskaičiuoti molekulių skersmuo ir, vadinasi, jų skaičius tūrio vienetė, sakysime, 1 kūb. cm. Išivaizduokim sau molekulą A rutulio pavidalo, skersmens  $2r$  (97 pieš.). Aprašysim dabar iš molekulų centro A spinduliu  $2r$  sferą (rutulį). Aišku, kad molekulai A slenkant ji susidurs tik su tomis molekulomis, kurių centrai randasi arba sferos spindulio  $2r$  vidury arba ant tos sferos paviršiaus, ir nebe palies tų molekulių, kurių centrai randasi iš oro sferos spindulio  $2r$ . Taigi per 1 sekundą molekulą A nukeliaus kelią  $c$  (molekulų greitumas). Vadinasi, visų molekulių centrai, su kuriomis ji keliaudama susidurs, rasis ant cilindro paviršiaus arba cilindro vidury, kurio tūris bus  $\pi(2r)^2c$  kūb. cm.  $= 4\pi r^2 c$  kūb. cm. Kadangi mes priėmėme, kad 1 kūb. cm. randasi  $n$  molekulių, tad šitam cilindry (ar jis bus tiesus, ar jis bus zigzagai sulankstytas — tas nesvarbu, nes tūris nuo to nepareina), mes turėsime iš viso  $4\pi r^2 c n$  molekulių, su kuriomis mūsų molekulą A per sekundą susidurs;  $\pi r^2$  yra vienos molekulų skerskrodžio (skersinio pjūvio) plotas. Pažymėsime jį raide  $q$ . Tad susidūrimų skaičius per sekundą bus  $4qn$ .  $c = 5 \cdot 10^9$ . Iš čia  $qn = \frac{5 \cdot 10^9}{4c}$  arba orui



Pieš. 97

lygus  $\frac{5 \cdot 10^9}{4 \cdot 5 \cdot 10^4} = 25000$  kvadrat. cm. (nes oro dalelių greitumas  $c = 50000$  cm.);  $qn$  yra ne kas kita, kaip visų molekulių, patalpintų 1 kūb. cm., skerskrodžio plotas. Vadinasi, sudėję visas 1 kūb. cm. molekulas vienoje plokštėje, mes gautumėm paklodę 2,5 kv. metrų ploto ir kuri svertų tik apie  $1\frac{1}{4}$  miligramo.

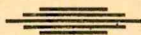


Išeinant iš skerskrodžio ploto visų molekulių, kurios randasi 1 kūb. cm., ir imant domėn, kad, pasak Van der Waals'o, pačių oro molekulių tūris sudaro  $\frac{1}{1600}$  dalį viso to tūrio, kuriame randasi molekulės, galima apskaičiuoti molekulių skersmuo. Sudėkime paklodę, kurios paviršius 25000 kv. cm. yra lygus visų molekulių 1 kūb. cm. skerskrodžio plotui taip, kad ji tilptų 1 kv. cm. plote, kitaip sakant, patalpinkime 1 kūb. cm. visas molekulas suglaudami jas kuo glaudžiau 1 kv. cm. plote. Tad aišku, kad mes turėsime 25000 sluogsnių molekulių, ir kadangi visų tų molekulių tūris yra  $\frac{1}{1600}$  kūb. cm., tai 25000 molekulių sluogsnių storumas bus  $\frac{1}{1600}$  cm. Iš čia išeina, kad 1 tokių molekulių sluogsnio storumas arba molekulės skersmuo bus lygus  $\frac{1}{1600} : 25000 = \frac{1}{4.10^7} = \frac{1}{4} \cdot 10^{-7}$  centimetrų. Vadinasi, oro molekulių diametras bus maždaug viena keturiasdešimt milijonių dalis centimetro. Taigi 1 centimetre mes galime patalpinti 40 milijonų molekulių. Tai gausime molekulių šniūrą, kurio storumas ir plotumas yra lygus  $\frac{1}{4} \cdot 10^{-7}$  cm. Dabar glaudžiant vieną šniūrą prie kito, taip sakant, apkloti jais plotą 1 kv. cm. reikės iš viso  $4.10^7 \times 4.10^7 = 16.10^{14}$  molekulių, kitaip sakant, tūkstantis šeši šimtai bilijonų molekulių. Vadinasi, tokio skaičiaus molekulių skerskrodžio plotas bus lygus tik 1 kv. cm. Bet, kaip jau mes apskaitėme, visų 1 kūb. cm. molekulių skerskrodžio plotas yra lygus 25000 kv. cm. Taigi skaičius molekulių 1 kūb. cm. bus lygus  $16.10^{14} \times 25000 = 4.10^{19}$  (Loschmidt'o skaičius) molekulių, vadinasi, keturiasdešimt trilijonų molekulių. Jeigu visus suaugusius žemės gyventojus ir vaikus, kurie jau gali skaičiuoti, vadinasi, 1 milijardą asmenų pristatyti prie darbo skaičiuoti oro molekulas, kurios randasi vienam erdvės kubiniam centimetre, jeigu kiekvienas iš tų asmenų per minutę galėtų suskaičiuoti 100 molekulių, tai dirbant dieną ir naktį be poilsio ir be jokios atvangos tektų suskaičiuoti 100 metų. Taigi suprantamas daiktas, kad kiekvienas žmogus, kuris yra įpratęs žiūrėti į orą ir į kitas dujas, kaip į ramų gaivalą, ima abejoti tais, iš vienos pusės, labai dideliais skaičiais, iš kitos — labai mažais, ir tuo pašėlusiu judėjimo stoviu, kurį priskiria kinetinė teorija dujų molekuloms. Taigi mes ir netvirtiname čia kategoriškai, kad oro ir dujų struktūra ir stovis yra toksai, kaip čia aprašyta, nes pamatyti savo akimis arba išmatuoti tiesioginiai molekulių greitumus, jų atokumus viena nuo kitos ir jų diametrus šiandien negalimas daiktas. Bet mes turime čia pabrėžti, kad išeinant iš viršų nupiešto oro ir dujų vaizdo, mes puikiai orientuojamės ne tik dujų srityje, bet ir skysčių srityje, ypač priėmus domėn Van der Waals'o nustatytas konstantas ir atitinkamai pakeitus lygtį, kuri nustato santykius tarp dujų ir skysčių spaudimo ir jų tūrio. Vienu žodžiu, visos išvados, kurios išvedamos dujų ir skysčių elgesio atžvilgiu, išeinant iš kinetinės teorijos eksperimentų, gali būti patvirtintos ir todėl atitinka tikrąją. Taigi nupieštas čia dinaminis dujų stovis (būvis) rodo į tokį dujų elgesį, koksai tikrąją būvį konstatuojamas nagrinėjant realias dujas.

Be to, reikia pasakyti, kad dar 1827 metais Anglų botanikas Brown'as pastebėjo, kad labai mažos kietos dalelės, kurias galima matyti tikrai didelio padidrinimo mikroskopo pagalba, įmerkto į emulsiją randasi intensyvaus judėjimo stovy, kuris visais atžvilgiais yra panašus į molekulių judėjimą, kaip jį traktuoja kinetinė teorija, išskyrus greitumą, kuris tų Brown'o dalelių, kaip turinčių žymiai didesnę masę negu molekulės, yra žymiai mažesnės. Šitie «Brown'o judėjimai» tapo paskiau specialinių tyrinėjimų objektu. Profesorius Perrin, išeidamas iš to, kad žiūrėdami iš tolo ir nematydami jūros bangų, mes visgi galime spręsti apie tai, ar jūra banguoja ar ne iš garlaivio judėjimo, pagaminęs iš kaučiuko arba mastikos tirpinio labai mažus rutuliukus apie vieną dvi tūkstantąją dalį milimetro, maišydavo miltelius iš tokių rutuliukų su įvairiomis emulsijomis ir, paėmęs vieną kitą lašą tokių emulsijų ant mikroskopo objekto stiklo, būnant dideliems padidinimams, aiškiai aiškiausiai galėjo sekti judėjimus minėtų rutuliukų, stumdomy emulsijos molekulių judėjimų, nelyginant kaip garlais stumdomas jūros bangų. Galima tokius «Brown'o molekulinis judėjimus» demonstruoti net didelei žmonių auditorijai proekcijos aparato pagalba, atmetus tuos



judėjimus ant ekrano. Pasirūpinus, kad paimti skystimai negaruotų, pašalinus jų kontaktą su oru, tokie judėjimai tęsiasi ištisomis savaitėmis ir, vadinasi, ramiai, neskubinant galima išmatuoti tų rutuliukų greitumas, jų laisvas kelias, jų kinetinė energija ir t. t. Tiesioginiai prof. Perrin'o matavimai puikiausiai sutinka su jo padarytais apskaitymais išeinant iš kinetinės teorijos postulatų. Skirtumas tik tas, kad jo rutuliukų diametras apie 2000 sykių didesnis negu oro molekulių diametras, lygiai kaip ir masė yra žymiai didesnė, kaip oro molekulių masė. Visais gi kitais atžvilgiais konstatuojama pilna analogija tarp dujų molekulių ir Perrin'o rutuliukų. Vadinasi, dujų stovio vaizdas, kinetinės teorijos atvaizduotas, nėra jau toks negalimas dalykas.





# Uždaviniai iš Hidrodinamikos ir Aerodinamikos.

1. Koksai įtempimas reikalingas tam, kad padarytų vielą ilgesnę 1%, jeigu tos vielos Young'o modulis E?

Atsak.  $\frac{1}{100}$  E.

2. Geležies Young'o modulis yra lygus vienam milionui atmosferų. Kokį svorį reikia uždėti ant vertikalčiai pastatyto geležies stiebo, kurio skerskrodžio plotas yra lygus 1 kvadr. coliui, kad tas stiebas sutrumpėtų viena tūkstantąja savo ilgio dalimi?

Atsak. 6,5 tonų,

3. Jūros vandens tūrio elastingumas yra lygus 20,000 atmosferų. Kaip suspauštas vanduo 1554,5 mtr. gilumoje.

Atsak. 0,0075.

4. Koks spaudimas į dugną ir į šonus pripildyto gyvuoju sidabru kūbinio indo, kurio briauna yra lygi 10 cm.?

Atsak. 13600 gr. į dugną ir 6800 gr. į kiekvieną šoną.

5. Jeigu tas pats indas bus perpus pripildytas gyvuoju sidabru ir perpus vandeniu, tai koks bus tada spaudimas į jo šonus?

Atsak. 2075 gr.

6. Du pusrutuliai 1 metro radiuso sujungti hermetiškai ir panerti vandeny taip, kad sujungimo plokštė užima statinę (vertikalinę) padėtį ir jos viršūnė randasi po pat vandens paviršiumi. Kokia jėga tie pusrutuliai suspausti?

Atsak. 11 tonų. *na mės.*

7. Hidraulinio preso siurblio stumiklis turi cilindro pavidalą 1 cm. diametro ir veikiant pasistumia žemyn 7 cm. O preso stumiklis turi diametrą 20 cm. Imant domėn, kad apykaklės trynimas abiems stumikliams sudaro  $\frac{1}{4}$  svorio ant jų, apskaityti:

- 1) preso spaudimas, kada siurblio stumiklį veikia jėga, lygi 1 centneriui;
- 2) preso stumiklio jėga;
- 3) svyravimų skaičius, kuriuos turi atlikti siurbliis preso stumikliui augštin pakelti 10 cm.

Atsak. 1)  $\frac{336}{11}$ ; 2)  $11 \frac{1}{4}$  tonos; 3)  $\frac{10}{7}$  (20)<sup>2</sup>.

8. Kietas kūnas sveria tuštumoje 35 gr., o vandeny tik 5 gr. Panertas gi kitam skystime kūnas sveria 14 gr. Surasti to skystimo lyginamasai svoris?

Atsak. 0,7.

9. Paprasto hidrometro arba areometro stiebas padalytas į 100 lygių dalių. Kada jis pasineria ligi nulinio padalijimo, tai jo išpūstos dalies ir kitų pasinėjusių dalių tūris yra 3 syk didesnis už stiebo tūrį. Vandeny jis pasineria ligi 20 padalijimo. Koks bus lyginamasai svoris dviejų skystimu, kuriuose jis pasineria ligi padalijimų 80 ir 0?

Atsak. 0,8421; 1,06.

10. Ligi kurio padalijimo pasiners tas areometras tokiam skystime, kurio lyginamasai svoris yra lygus 0,8?

Atsak. Ligi padalijimo 100.

11. Plaukiojantis kūnas vandeny išsikiša  $\frac{1}{5}$  savo tūrio dalimi iš vandens, o įleistas į kitą skystimą tas pats kūnas išsikiša  $\frac{1}{3}$  savo kūno dalimi. Koksai to skystimo lyginamasai svoris?



Atsak. 1,2. *1,66*

12. Nicholsono hidrometras pasineria vandenį iki bruožo, arba ženklų, uždėjus 20 gr. ant jo viršutinės lėkštės. Padėjus gi svarelius ant apatinės lėkštės vandenį reikia ant viršutinės lėkštės uždėti dar 5 gramus, kad hidrometras pasinertų iki bruožo, arba ženklų. Kokiai lyginamasai svoris metalo, iš kurio pagaminti svareliai?

Atsak. 5.

13. Kūnas a, kuris sveria 3 gr., pririštas prie kito kūno b, kuris sveria 6 gr. Panerti vandenį abudu kūnai sveria 4 gr. Kokie lyginamieji svoriai kūnų a ir b?

Atsak. 0,6 ir 3. *uždavinio neįgalumas*

14. Vienodo skerskrodžio ploto laibas medžio stiebas paremtas vienu savo galu augščiau tvenkinio paviršiaus, o kitas jo galas randasi vandenį. Nustatyti to stiebo pusiausvyros padėtį, žinant medžio lyginamąjį svorį. Be to, apsvarstyti stiebo padėties atmainas, kylant augštin vandens paviršiui tvenkiny ir net pakilus augščiau stiebo paramos.

Atsak. Stiebas pasinėręs  $\frac{1}{n}$  savo dalimi, taip kad  $n + \frac{1}{n} = \frac{2}{s}$ . Čia s reiškia medžio lyginamąjį svorį. Kada vanduo randasi augščiau paramos, tad  $n^2 s =$  vienetui. Visais kitais atvejais stiebas užima vertikalinę padėtį.

15. Tuščias piknometras sveria 15 gr. Pripildytas gyvuoju sidabru jis sveria 151 gr., o pripildytas kai kuriuo skystimu jis sveria 33 gr. Kokiai to skystimo lyginamasai svoris?

Atsak. 1,8.

16. Tas pats piknometras, įbėrus į jį smėlio, o likusią jo dalį užpildžius vandeniu, sveria 30,5 gr. Kokiai smėlio lyginamasai svoris?

Atsak. 3,2.

17. Kamščio gabaliukas sveria 10 gr. Primušus prie jo geležies gabaliuką ir panėrus abudu vandenį, jie sveria kartu 20 gr. Geležies gabaliukas vandenį sveria 70 gr. Surasti kamščio lyginamasai svoris.

Atsak. 0,167.

18. Geležies gabaliukas, kuris sveria 84 gr., įdėtas į taurę, kuri pripilta vandens iki tam tikro ruožo augščiau geležies paviršiaus. Visa tai sveria 128 gr. Išėmus geležį ir pripildžius taurę vandeniu vėl iki to paties ruožo, taurė su vandeniu sveria 46 gr. Surasti geležies gabaliuko lyginamasai svoris ir kiek tas gabaliukas sveria vandenį?

Atsak. 7; 72.

19. Patalpinus svarstyklės vandenį ir ant vienos jų lėkštės uždėjus kai kurią masę geležies rūdžių, ją galima atsverti 3 kilogr. švino, uždėto ant kitos svarstyklių lėkštės. Kokia geležies rūdžių masė, jeigu tų rūdžių lyginamasis svoris 7, o švino—11?

Atsak. 3,18.

20. Surasti medžio gabaliuko tankumas einant šiais daviniais: medis sveria 230 gr., geležies gabaliukas vandenį sveria 580 gr., medis ir geležis drauge vandenį sveria 465 gr.

Atsak.  $\frac{2}{3}$ .

21. Surasti cukraus lyginamasai svoris einant šiais daviniais: spiritas, kuris užpildo piknometrą iki ruožų, sveria 50 gr., spirito lyginamasai svoris 0,8; įmetus gi į piknometrą 20 gr. cukraus ir užpildžius likusią piknometro dalį spiritu iki ruožų, jie abudu tada sveria 60 gr.

Atsak. 1,6.

22. Medinis kūbas, kurio briaunos yra lygios 8 coliams, plaukioja vandenį taip, kad keturios jo briaunos yra statinė (vertikalinė) padėty ir 1 coliu išsiikiša iš vandens. Surasti medžio lyginamasai svoris.

Atsak.  $\frac{7}{8}$ .



✓ 23. Duotas toksai cukraus ir vandens skiedinys, kurio lyginamasai svoris yra lygus 1,25. Surasti cukraus ir vandens nuošimčius tame skiediny svorio atžvilgiu, imant domėn, kad cukraus lyginamasai svoris yra lygus 1,5 ir kad susidarant skiediniui neturi vietos tūrio pasikeitimas.

Atsak. Po 50%.

24. Jeigu lygūs cukraus ir vandens svoriai sudaro skiedinį 1,4 tankumo, tai koks čia tūrio susitraukimas?

Atsak. Santykiu 7:6.

✓ 25. Surasti metalinės vielos storumas, kurios gabaliukas 3 mtr. ilgio sveria 0,24 gr. ore ir 0,21 gr. vandeny. Be to, surasti, kiek sveria vienas to metalo kūbinis centimetras?

Atsak. 0,113 mm; 8 gr.

26. Piknometras, pripildtas vandens iki ruožo, sveria 410 gr. Įmetus į jį 80 gr. bet kurio kieto kūno ir užpildžius likusią jo dalį iki ruožo vandeniu, jis sveria 470 gr. Kokį tūrį užima vienas to kieto kūno kilogramas?

Atsak. 250 kūb. centimetrų. 2000

✓ 27. Kietas kūnas sveria 117 gr. ore, 98 gr. vandeny ir 101 gr. kai kuriam skystime. Apskaityti kieto kūno ir to skystimo lyginamieji svoriai.

Atsak.  $6\frac{3}{19}$  ir  $\frac{16}{19}$ .

✓ 28. Nepermatomo parafino gabalo vidury randasi stiklo rutuliukas. Jie abudu sveria ore 50 gr. ir 20 gr. vandeny. Koksai stiklo rutuliuko tūris, imant domėn, kad stiklo lyginamasai svoris 2,5, o parafino 0,9.

Atsak.  $14\frac{3}{8}$  kūb. cm.; rutuliuko diametras 3,02.

✓ 29. Kiek turi sidabro «aukso» vainikas, kuris sveria ore 985 gr. ir šaltam vandeny 918 gr., imant domėn, kad auksas sunkesnis už vandenį 19 sykių, o sidabras 8 sykius?

Atsak.  $209\frac{5}{11}$  gr.

✓ 30. Koksai gyvojo sidabro barometro augštis, kada atmosferos spaudimas yra lygus vienam milijonui dinų vienam kv. cm.?

Atsak. 75 cm.

✓ 31. Gyvojo sidabro barometras nupuolė 1 coliu. Kiek nupuls vandens barometras?

Atsak. 13,6 colio.

32. Parodyti, kad gyvojo sidabro menisko judėjimas barometre gali būti padidintas 2 sykiu, palenkus viršutinę vamzdžio dalį kampu  $30^\circ$  akiračio atžvilgiu.

33. Vadinamoje barometro Torricelli tuštumoje randasi truputys oro. Kada gyvasai sidabras vamzdyje stovi 70 cm. augščiau negu gyvasis sidabras cisternoje (arba puodelyje), tai Torricelli tuštuma užima 20 kūb. cm. tūrį. Žeminant vamzdį (leidžiant jį giliau į cisterną) patol, pakol gyvasai sidabras vamzdyje bus 67 cm. augščiau gyvojo sidabro cisternoje, Torricelli tuštuma susitraukia iki 12,5 kūb. cm. Remiantis šitais daviniais surasti tikrasai barometro augštis.

Atsak. 75 cm.

✓ 34. Keturkampė kamščio masė, kurios didumas yra lygus  $10 \times 8 \times 5$  cm., galima atsverti ore 80 gramų platinos. Surasti kamščio masė nežiūrint į platinos svorio ore sumažėjimą.

Atsak. 80,517 gr.

✓ 35. Metalų gabaliukas sveria 2,4 gr. gyvajam sidabre ir 9 gr. vandeny. Kiek jis sveria tuštumoje?

Atsak. 9,523 gr.

✓ 36. Šurasti didžiausį augštį, iki kurio gali būti pakeltas aliejus paprasto siurblio pagalba, kai atmosferos spaudimas vienas milijonas dinų į kv. cm., ir imant domėn, kad aliejaus lyginamasai svoris 0,9.

Atsak. 11,3 mtr.



✓ 37. Barometras povandeniniam varpe rodo spaudimą, lygų gyvojo sidabro stulpui 45 colių. Ant vandens paviršiaus barometro parodymas yra lygus 30 colių. Kokioj gilumoj randasi povandeninis varpas?

Atsak. 17 pėdų.

38. Sifoninis barometras, kurio Torricelli tuštumoje randasi truputys oro, rodo 72 cm. spaudimą. Pilant gyvąjį sidabrą į atdarą barometro šaką patol, pakol barometro tuštuma nesusitrauks iki pusės savo pirmkėčio tūrio, skirtumas gyvojo sidabro augščių abiejose šakose darosi lygus 70 cm. Remiantis šitais daviniais apskaityti tikras barometro parodymas.

✓ Atsak. 74 cm.

✓ 39. Oro siurblio cilindrio (aulo) tūris sudaro 10 dalį recipiento tūrio. Surasti oro spaudimas recipiente, atlikus siurbliui vieną ir du svyravimus, jeigu pirmkštis spaudimas buvo lygus 77 cm.

Atsak. 70 cm.; 63,63.

40. Suspaudus orą uždarytame vamzdyje iki  $\frac{1}{100}$  dalies tūrio, kurį jis užėmė rodant barometru 30 colių spaudimą, kokį spaudimą rodo tas oras ir kokioj gilumoj vandenį galima tas spaudimas pasiekti?

Atsak. 0,652 tonų į kv. colį; gilumoje 3366 pėdų.

✓ 41. Y—vamzdis savo šakomis įkištas į įvairius skystimus. Čiulpiant orą per stiebą skystimas vienoje šakoje pakyla iki 17 cm. augščio, o kitoje šakoje iki 15 cm. augščio. Kaip santykiuoja tų skystimų lyginamieji svoriai?

Atsak. 15; 17.

✓ 42. Dujų masė, būnant nuolatinei temperatūrai, užima 10 kūb. pėdų tūrį spaudžiant 20 colių gyvojo sidabro. Surasti spaudimas, kuriam esant dujų tūris sumažės iki 3 kūb. pėdų.

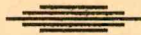
Atsak.  $66 \frac{2}{3}$  colių gyvojo sidabro.

✓ 43. Kompresoriaus (jėgos siurblio) cilindrio ilgis yra lygus 6 coliams, o skersrodžio plotas 1 kv. coliui. Koks bus oro spaudimas recipiente, padarius cilindro stumikliui 100 svyravimų ir imant domėn, kad recipiento arba rezervuaro tūris, kuriame spaudžiamas oras, yra lygus 1 kūb. pėdai?

Atsak.  $1 \frac{25}{72}$  atmosferų.

44. Uždaras iš vieno galo cilindrinis indas 20 cm. augščio atdaruoju galu leidžiamas į gyvąjį sidabrą, pakol gyvojo sidabro paviršius jame bus 5 cm. žemiau už gyvojo sidabro paviršių iš oro. Barometras rodo 75 cm. Remiantis šitais daviniais apskaityti, kokį augštį pasiekia gyvasai sidabras cilindriname inde ir kaip giliai cilindro krantai įleisti į gyvąjį sidabrą?

Atsak. Gyvojo sidabro pakilimas  $1 \frac{1}{4}$  cm.; cilindro krantų panėrimo gylumas  $6 \frac{1}{4}$  cm.



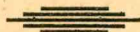


# Turinys.

1 §. Bendra charakteristika kietų, skystų ir dujų kūnų . . . . .	3
2 §. Kietų kūnų elastingumas, stiprumas ir kietumas. Young'o modulis ir būdai jam nustatyti. Suktinis modulis ir būdai jam surasti. Elastingų kūnų reikšmė technikoje . . . . .	5
3 §. Skysčiai ir jų mažas gniužumas. Pizometras skysčių tūrio elastingumo koeficientui nustatyti . . . . .	13
4 §. Hidrostatikos dėsniai. Skysčių paviršius. Spaudimo perdavimas skysčiuose. Spaudimas į indo šonus ir dugną ir į skysčio plokštelę skysčio vidury . . . . .	14
5 §. Archimedo dėsnis ir jo pritaikiniai kietų ir skystų kūnų lyginamajam svoriui nustatyti. Hidrostatinės svarstyklės ir Mohr'o-Westfal'io svarstyklės . . . . .	21
6 §. Plaukiojančių kūnų pusiausvyra. Santykiai tarp kūno masės centro, vandens spaudimo centro ir metacentro pastoviai pusiausvyrai . . . . .	26
7 §. Nuolatinio tūrio (Nicholsono hidrostatinės svarstyklės) ir svorio areometrai . . . . .	28
8 §. Hidrokinetikos pagrindiniai dėsniai. Torricelli teorema. Skysčio tekėjimas iš skylės ir jo tekėjimas kanalu. Spaudimo puolimas kaip srovės varomoji jėga. Tekėjimas kanalu mainaus skerskrodžio ploto. Hidrodinaminis vandens siurblys . . . . .	30
9 §. Skysčių klampumas arba jų vidutinio trynimo koeficientas. Poiseuille'io lygtis ir tos lygties išvada. Arheniuso aparatas vidujiniam trynimo koeficientui nustatyti. Stokeso lygtis . . . . .	36
10 §. Skystimo paviršiaus stovis. Normalinis spaudimas ir paviršiaus įtempimas. Minimas paviršiaus esant maksimumui tūrio dėsnis. Plateau eksperimentas. Skystų plokštelių figūros. Muilo burbulai. Muilo burbulo normalinio spaudimo ir paviršiaus įtempimo apskaitymas. Bendra normalinio spaudimo teorija, kaip molekulių jėgų veikimo rezultatas, ir to spaudimo pareitis nuo paviršiaus kreivumo. Paviršiaus įtempimo reikšmė fizikos ir chemijos procesams . . . . .	40
11 §. Molekulinės jėgos kietų ir skystų kūnų riboje. Kranto kampas. Kapiliarinės jėgos ir jų matavimo būdai. Kapiliarinių jėgų reikšmė negyvoje ir gyvoje gamtoje . . . . .	48
12 §. Skysčių mišingumas ir nemišingumas kaip paviršiaus įtempimo jėgų veikimo padarinys. Skysčių tirpimas vieno kitame. Tirpinių difuzija. Osmozas arba difuzija per diafragmą. Osmotinis spaudimas. Osmotinio spaudimo silpnuose tirpiniuose ir dujų spaudimo analogija. Kristaloidai ir koloidai. Dializas . . . . .	50
13 §. Dujos (gazai). Aerostatika. Spaudimo perdavimas dujose, dujų spaudimas į indo dugną ir šonus ir į dujų plokštelę dujų vidury . . . . .	55
14 §. Oro ir dujų svarumas. Torricelli eksperimentas. Gyvojo sidabro barometras. Metalinis barometras arba aneroidas. Barometrai, kaip oro spėjikai. Barometrai, kaip aparatai augščiams nustatyti . . . . .	55
15 §. Santykis tarp dujų tūrio ir spaudimo. Boyle-Mariotto dėsnis ir aparatai jam patikrinti. Grafiškas Boyle-Mariotto dėsnio atvaizdavimas. Realinių dujų apsilenkimas su Boyle-Mariotto dėsniu. Hipsometrinė formula naudojantis barometru nivelacijos tikslams . . . . .	61
16 §. Paprasčiausias oro siurblys. Dviaulinis, arba dvicilindrinis, oro siurblys. Žalingo tarpo reikšmė. Manometrai mažesniems ir didesniems, kaip atmosferos, spaudimams. Oro jėgos siurblys, arba kompresorius. Oro spaudimo reikšmė ir tos reikšmės demonstravimai, padaryti XVII šimtmetį Otto von Guericke . . . . .	66



17 §.	Gyvojo sidabro ir vandeniniai oro siurbliai . . . . .	72
18 §.	Vandens siurbliai. Herono rutulys arba bonka. Vandens jėgos siurbliai arba penėtojai. Hidraulinis taranas. Pulverizatorius . . . . .	75
19 §.	Sifonas, pipetė ir Mariotto bonka . . . . .	79
20 §.	Archimedo dėsnio reikšmė aerostatikoje. Lyginamasai dujų svoris. Lakiojimo oru klausimas. Aerostatas . . . . .	82
21 §.	Aerokinetika. Slenkančių skysčių ir dujų inercijos pasipriešinimas. (Newton'o lygtis šitam pasipriešinimui.) Aeroplanas . . . . .	85
22 §.	Dujų tekėjimas pro skylę. Bunseno aparatas dujų tankumams nustatyti. Dujų difuzija ir jos dėsniai . . . . .	87
23 §.	Dujų absorpcija. Daltono ir Henry dėsniai. Dujų adsorpcija ir dujų okluzija . . . . .	90
24 §.	Kinetinė dujų teorija. Boyle-Mariotto dėsnis tos teorijos atžvilgiu. Molekulių greitumas ir jų «laisvas kelias». Van der Waals'o lygtis. Molekulių diametras ir jų skaičius vienam kūb. cm. (Loschmidt'o skaičius). Brown'o «molekuliniai judėjimai» . . . . .	93
	Uždaviniai iš hidrodinamikos ir aerodinamikos . . . . .	104





## Pastebėtų klaidų atitaisymas.

Pusl.	Eil.		Atspausdinta:	Turi būti:
10	16	iš virš.	suspusta	suspausta
»	29	» »	$q^2$	$q_2$
14	7	iš ap.	aramą	paramą
»	2	» »	statine	statinia
»	1	» »	pirimas	pirmas
16	4	» »	sudaryti	suardyti
18	20	iš virš.	b . q . d	h . q . d
22	9	» »	Ενσημα	Ενσημα
23	1	iš ap.	užpėsime	uždėsime
25	1	» »	įleistu	įbrėžtu
32	7	iš virš	h	$h_1$
»	8	» »	stacijoninis	statinis
»	12	» »	atokumas	atokumai
»	17	» »	spaudimas	spaudimo puolimas
33			Pieš. 13	Pieš. 31
34	13	iš ap.	hidrostatinio	hidrodinaminio
35	10-11	iš virš.	kvadratinės šaknys iš	
42	19	» »	jėgas	jėgomis
45	2	» »	$16 \times 16^{-6}$	$16 \times 10^{-6}$
»	12	» »	spindulio	spinduliu
54	13	iš ap.	izinių	fizinių
55	4	iš virš.	oloidinis	koloidinis
57	15	» »	1293	1,293
»		59 pieš.	atspausdintas atvirkščias	
62	1	iš virš.	esant mosferos	esant atmosferos
65	4	» »	oro	
73	74 pieš.	aparato bonką žemai reikia pažymėti raide R, išpūstą aparato dalį raide V, gulsčią vamzdį raide P ir jungiamąjį vamzdį raide G		
73	9	iš ap.	inde	inde V
74	7	» »	R (a pieš.),	r (a, b pieš.),
76	2	iš virš.	kurie turi svirtis	su svirtimi
»	77 pieš.	apačioj turi būti raidė A, o prie cilinderio raidė B.		
»	78 pieš.	piešiniai reikia iš eilės pažymėti 1, 2, 3, be to, 1 pieš apačioj turi būti raidė A, o viršuj B		
79	17	iš virš.	vandeniu,	vandeniu, atėmus uždangą,
84	8	» »	kūno su jo tūriu	aerostato su jo turiniu
»	19	» »	(5) <sub>3</sub>	(5) <sub>3</sub>
86	visur		$P_\alpha$	$P_\alpha$
88	1	iš virš.	vonią	tynę
96	94 pieš.	raidės z, d, x, pakeisti iš eilės raidėmis Z, B, X, be to, trikampi o <sub>1</sub> d y viršūnę pažymėti raide A.		